





70031  
BIBLIOTECA PROVINCIALE

Armadio



Falchetto

Num ° d'ordine

25380

RAZIONALE

B. Prov.

VITT. EM. III

NAPOLI





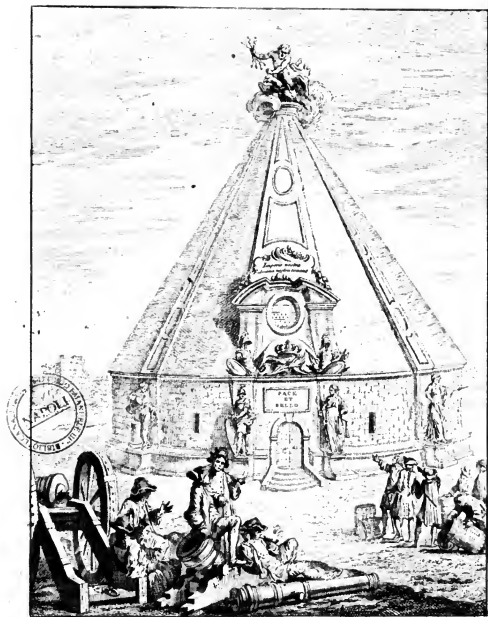




22916

B. Rev. II 160



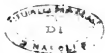


75W  
609608

# THEORIE NOUVELLE SUR LE MECANISME DE L'ARTILLERIE.

DEDIÉ AU ROY DE SARDAIGNE.

Par M. DULACQ, Capitaine d'Artillerie de Sa Majesté  
le Roy de Sardaigne.



A PARIS, RUE SAINT JACQUES;  
Chez CHARLES-ANTOINE JOMBERT, Libraire du Roy pour  
l'Artillerie & le Genie, à l'Image Notre-Dame.

M. DCC. XLI.  
AVEC PRIVILEGE DU ROY;  
& Approbation de Messieurs de l'Académie Royale des Sciences.



A  
S A M A J E S T É  
L E R O Y  
D E S A R D A I G N E.



I R E,

*La Justice & les Armes qui assurent la tranquillité d'un  
Etat, tirent toute leur force des Sciences & des Arts: La  
Guerre a ses principes certains: tout y doit être premedité par  
un juste raisonnement, & exécuté avec méthode; sans cela les*  
a ij

## E P I S T R E.

*plus grands emplois & les plus belles actions ne sont plus que des jeux du hazard où la fortune préside.*

*Aussi VOSTRE MAJESTE' , par amour pour ses Peuples , entretient à Turin une Université qu'elle rend florissante , afin qu'ils puissent se perfectionner dans les Arts & dans les Sciences , qu' Elle considère comme la base & le fondement de ce repos public , & de ce bon ordre , qui font la plus grande félicité des Sujets.*

*La Police , l'administration d'une Justice équitable , maintiennent la douce tranquillité qu'ils goûtent dans l'intérieur de l'Etat : Les Troupes disciplinées & aguerries , une Frontiere fortifiée par des Places que l'Art & la nature rendent inaccessibles , les garantissent des troubles de dehors : VOSTRE MAJESTE' portant par tout ses soins , a augmenté le nombre des Ingénieurs pour le progrès des Fortifications ; il ne restoit plus qu'à seconder le zele de son Régiment d'Artillerie par les Ecoles qu' Elle vient d'établir , sur l'heureux succès qu'elles promettent , Elle se dispose à répandre ses graces.*

*L'Artillerie est de toutes les parties de l'Art Militaire celle qui exige des connoissances plus abstraites , elle languissoit tandis qu'elle étoit conduite par la seule pratique. Depuis que les Savans , & Messieurs les Académiciens en ont fait le sujet de leurs recherches , on lui a bientôt vu prendre des forces par les règles & les principes qu'ils lui ont donné ; la vaste étendue du sujet nous laisse encore beaucoup à découvrir ; la complication de la matiere me paroissoit au-dessus de mes forces , le zele*



## E P I S T R E.

*m'a animé ; j'ai crû ne pouvoir consacrer mes veilles à un sujet plus utile pour le Service de VOSTRE MAJESTE', dans un tems où il devient le principal objet de ses soins ; je craignois encore pour le succès ; mais l'approbation d'un Corps aussi justement estimé de toute l'Europe , que celui de Messieurs de l'Académie Royale des Sciences vient de me rassurer.*

*C'est sur ce témoignage avantageux que VOSTRE MAJESTE' a honoré mon Ouvrage de sa puissante protection , j'ose en espérer la continuation par l'importance de la matiere ; cette passion & votre application à ce qui peut contribuer à la gloire de vos Armes , & à la perfection de l'Art Militaire , parlent en ma faveur.*

*Ce Génie Martial, SIRE , est hereditaire dans votre Auguste Maison : Son Histoire n'est qu'une suite de vaillans Princes & de Héros , qui d'un Successeur à l'autre dans une même Branche se sont surpassés en valeur. L'Asie , la Flandre ; l'Italie , ont signalé vos Ancêtres ; Pizzighiton , Milan , Guastalla , & tous les exploits de cette dernière Guerre viennent de couronner de Lauriers VOSTRE MAJESTE'. Nous vous avons vû ROI & Soldat porter l'ordre , la disposition , la fermeté & la Victoire sur vos pas ; la bravoure & la présence de votre sacrée Personne nous rassuroit pour nous même ; mais nous jettoit dans de continuelles allarmes pour Elle , à la vûe de tous les plus grands périls où Elle s'exposoit si généreusement.*

*Tant de rares & éminentes qualités Martiales jointes à*

## E P I S T R E.

*ces Vertus Royales & Chrétiennes , à cette piété solide , à la facilité qu'on a d'aborder votre Thrône , à cette bonté qu'éprouvent ceux qui implorent votre clémence , me fourniroient la plus parfaite peinture d'un grand Héros ; mais votre modestie me le défend , daignez agréer mon Ouvrage , & le très profond respect avec lequel je suis ,*

SIRE,

DE VOSTRE MAJESTÉ,

*Le très-humble , très-obéissant , &  
très fidelle serviteur & Sujet ,*

DULACQ.

---

## APPROBATION DU CENSEUR ROYAL.

J'Ai lu par ordre de Monseigneur le Chancelier, un Manuscrit intitulé : *Nouvelle Théorie sur le Mécanisme de l'Artillerie*, faisant partie d'un cours d'Artillerie, par Monsieur DULACQ, Capitaine d'Artillerie dans les Troupes du Roi de Sardaigne; & j'ai crû que l'impression en seroit utile au Public. A Paris ce trente-un May mil sept cent quarante.

CLAIRAUT.

---

## APPROBATION DE MESSIEURS DE L'ACADEMIE ROYALE DES SCIENCES.

Extrait des Registres de l'Académie Royale des Sciences.

*Du vingt-un May mil sept cent quarante.*



Messieurs Clairaut & le Monnier, qui avoient été nommés pour examiner un Ouvrage de Monsieur DULACQ, Capitaine dans le Regiment d'Artillerie du Roi de Sardaigne, & Commandant des Ecoles de Campagne du même Corps à Turin, intitulé : *Nouvelle Théorie du Mécanisme de l'Artillerie*, où l'Auteur traite de l'inflammation de la Poudre, plus ou moins entiere, selon que le boulet fort plus tôt ou plus tard de la Pièce, de la force de la Poudre par rapport aux obstacles qui la compriment, en s'opposant à la dilatation de la flamme, des formes les plus avantageuses, des Chambres pour les Mortiers & pour les Canons, de la Figure des excavations des terres dans les Mines, du jet des Bombes selon toutes les inclinaisons, de leurs efforts sur des Voutes, & de la figure de ces Voutes pour une plus grande résistance; de la Mécanique du pointement, selon les différentes occasions, & les accidens qui peuvent y arriver, avec la maniere d'y remédier : Le tout considéré, non-seulement dans

le vuide ; comme à l'ordinaire ; mais encore dans le plein ; ou la complication devient plus grande.

En ayant fait leur rapport :

La Compagnie a jugé que cet Ouvrage ne pouvoit que tendre à la perfection de l'Artillerie , par les expériences , & les réflexions , soit nouvelles , soit curieuses , qu'il fournit par les Formules Géométriques & générales qu'il contient ; & par les moyens assez faciles qu'il donne en même temps de les mettre en pratique : en foi de quoi j'ai signé le présent Certificat. A Paris ce vingt-cinq May mil sept cent quarante.

FONTENELLE , Secrétaire perpétuel  
de l'Académie Royale des Sciences.



PREFACE



## P. R É F A C E

### SUR LES MÉCANIQUES EN GÉNÉRAL.



**C**EUX qui n'ont pas la connoissance des Mécaniques, regarderont cet Ouvrage comme une spéculation inutile pour la bonne construction des Voutes, & pour le jet des Bombes ; cependant à l'examiner sans prévention , on ne sçauroit nier que tous les Architectes, & Civils & Militaires, ont eu de grandes contestations sur la nature de la Courbe qui convient le mieux aux Voutes , pour résister à la poussée de leurs Voussoirs, qui tend à les abattre par leurs propres poids, & pour s'opposer au choc & aux secousses des corps étrangers , qui tendent à les écraser ou à les ébranler : Monsieur de Vauban, & les plus habiles Ingénieurs qui ont l'expérience des Bâtimens & de la Guerre, se sont déclarés pour la Voute en plein ceintre , quoique d'autres apportent des raisons pour choisir la voute en tiers point : l'on doit donc décider sur une matière qui paroîtra toujours intéressante à tous ceux qui ne cherchent point à excuser leur ignorance par l'obscurité ; mais joignant l'expérience à la force du raisonnement , ne se bornent point dans leurs décisions , ni à

l'opinion des autres , ni à un usage souvent abusif , mais à des raisonnemens solides & convaincans ; s'il est donc nécessaire d'en connoître les raisons , comment le fera-t'on sans s'établir des principes ? & le moyen d'établir ces principes , sans entrer dans le mécanisme de la force des percussions & des poussées , contre la résistance des Voutes ; il seroit à souhaiter que l'on eût aussi travaillé plutôt à la découverte des effets prodigieux du mécanisme de la Poudre , peut-être les sentimens sur les charges & les dimensions des pièces seroient moins partagés : il a fallu aussi connoître la nature des projections , examiner la force mouvante des armes à feu , son origine , sa durée & son impulsion , pour pouvoir fixer des règles avec fondement pour l'emplacement des batteries , pour l'élévation convenable à la pièce , pour y pouvoir porter les mobiles avec plus de justesse & plus de violence selon les cas ; il a fallu par conséquent connoître la nature de la Poudre , comme la première cause efficiente des projections , en entrant dans tout son mécanisme ; ce qui fait la première Partie de cet Ouvrage : il a fallu en second lieu connoître la nature du mouvement qu'elle imprime aux mobiles dans les bouches à feu ; sçavoir s'il est constant , égal & perpétuel , ou non : si du moins on ne pourroit fixer aucune règle , ni pour la charge des pièces , ni pour leurs élévations ; c'est ce qui forme la seconde Partie de cet Ouvrage ; & pour connoître la résistance d'une Voute contre la percussion d'une Bombe , il a fallu examiner l'état de l'action & de la résistance , selon les différens points de percussion sur les Voussoirs , & selon

les différens angles d'incidence ; ce qui forme la troisième Partie.

Les anciens Philosophes instruisoient mal leurs Disciples sur tous les miracles continuels de la nature , qu'ils leur expliquoient en des termes ambigus & plus capables de les retenir dans l'admiration , en les laissant dans l'ignorance des véritables causes , que de les instruire en les leur rendant plus sensibles. Depuis que les Phicisiens modernes ont expliqué les productions de la nature par les règles des Mécaniques , en développant à nos yeux le Mécanisme qui nous en étoit inconnu , ils y ont fait des progrès admirables ; & quoi qu'ils aient fait déjà de si belles découvertes , nous admirons encore aveuglement la grandeur & la puissance de ce grand Etre suprême qui a formé par un seul acte de sa volonté , & qui maintient de même tout ce que renferme cette vaste étendue entre le Ciel & la Terre : rien en effet nous la peut rendre plus sensible , ne pouvant juger de ce grand Ouvrier tout-puissant , que par la foible connoissance qu'il nous a laissé de ses Ouvrages ; mais si nous connoissions les différens rapports des poids , & des volumes , des Atmosphères , des Planetes , la différente qualité de leur matière ; peut-être n'en serions-nous pas plus surpris , que du mouvement regulier d'une bonne horloge dont nous connoissons les causes.

C'est par les Loix des Mécaniques que se fait le mouvement des Cieux , de l'air , des eaux d'où sortent tant de belles productions ; c'est par les Mécaniques que la Terre , les Planetes & les Astres ont pris leurs figures

& leurs mouvemens, que la nature & les qualités des Elémens, des Plantes, des Animaux, des Metaux, des Sels, en un mot de tout ce qui a une forme & une figure materielle ont été réglés : ce sont elles qui maintiennent le mouvement dans le sang pour en perpetuer la circulation ; qui introduisent l'air dans nos poulmons pour y former la respiration, qui agitent & distribuent les esprits vitaux pour nos différentes opérations, qui forment tous nos sens par l'agitation de l'air, des sels, des nerfs, des muscles & des organes, & qui reglent jusques à l'imagination même dans les animaux : ce sont elles enfin qui dirigent toutes les parties des corps & des plantes, pour leurs productions, leurs accroissemens & leur subsistance, en échauffant la sémence des plantes dans les entrailles de la terre, des animaux dans le ventre de leur mere, & des insectes dans les œufs : élevant les eaux de la mer pour former les nuées ; en agitant l'air pour les répandre par tout, & arroser les lieux les plus arides, pour y produire leur subsistance ; en les purifiant par la chaleur & le froid de la diversité des Saisons ; & par l'équilibre & le mouvement de tant de différens corps, ont introduit & maintiennent tout le bel ordre, & tout ce grand arrangement de l'Univers. Voilà ce que fait la nature par les Mécaniques ; mais ce que peut faire cette nature par leur secours, l'homme pourroit l'imiter, & quelquefois même le surpasser, s'il avoit une plus parfaite connoissance des élémens.

C'est en approfondissant & en imitant ce mécanisme de la nature, qu'il a animées des statues, des rochers,



& des orgues pour les faire parler par la distribution de l'air, & leur faire produire des concerts admirables, qu'il a ravi au Soleil son ardeur & son activité, en réunissant ses rayons dans les miroirs ardents, qu'il a emprunté la lumière en la réunissant dans les verres optiques, pour fortifier sa vûe en grossissant les objets, & pour la reproduire même dans ceux qui en sont presque privés par l'indisposition des organes; qu'il a dépouillé la terre de ses sels, de ses soufres, de ses esprits, & de ses parties grossières; car si la nature, par leur différent mélange, a formé tous ces corps, s'il n'a pû l'imiter, il a trouvé le secret d'en faire l'analyse, & par leurs décompositions de les séparer; il rencherit même sur elle dans ses machines, en élevant des fardeaux contre sa disposition, & infiniment au-dessus des forces qu'elle lui a données, en faisant remonter les eaux, en menageant avec art leur cours, leur vitesse & leur salie; ce sont là une infinité de prodiges, & tant d'autres que sont les Mécaniques, ou par l'art, ou par la nature. Mais lorsque l'art & la nature s'associent, & qu'elles s'entr'aident mutuellement, il n'y a rien pour lors que l'homme ne puisse entreprendre & executer: il forme les foudres par la poudre & par les armes à feu; il renverse les entrailles de la terre par les mines; il détourne les rivières, il pompe l'air, & forme ce vuide contre cette vaine repugnance que lui attribuoient les Anciens; il combat les élémens, en surmontant les tempêtes, en traversant les mers, & se déroband à leur fureur; il va leur enlever jusques dans leur sein les richesses dont elles paroiss-

sent si avarés , & qu'elles nous y ont cachées avec tant de précautions.

Combien le commerce n'est-il pas redevable aux Mécaniques ? la navigation , les mines pour fouiller les métaux dans le sein des rochers , les voitures , les ponts , les aqueducs , les écluses , les canaux pour les transporter ; tant d'instrumens & d'outils différens pour toutes sortes de métiers , pour travailler la laine , le lin , le fil , la soye , les métaux , les bois , & tout ce que la terre peut produire pour les besoins de l'homme , afin de les rendre d'un usage plus parfait , plus utile , ou plus curieux ; n'en sont-ils pas les productions ?

On ne sçauroit trop louer les Grands Hommes , qui par leurs profondes réflexions nous ont frayé le chemin à tant de belles découvertes sur la qualité , sur le poids & sur la force du ressort qu'ils ont remarqué dans l'air , sur les mouvemens d'ondulations , de réflexions , de vibrations , & sur celui de chute , ou accélérée des graves , d'où ils ont tiré des conséquences & des machines qu'on ne sçauroit jamais trop estimer : les grandes lumières qu'elles nous fournissent en feront un éloge éternel.

C'est par les Mécaniques que nous connoissons la force des bois , que nous en déterminons le foible , & l'endroit où ils se doivent rompre , la manière de les employer avec plus d'avantage , en raccourcissant les leviers , en rapprochant leurs points d'appui de leur centre de gravité par des gardes , par des traverses , des arcsboulans , ou par leurs situations & leurs différentes figures.

On n'est parvenu à cette connoissance qu'en examinant le mécanisme de leurs constructions , en examinant les différentes directions des filamens qui en composent le tissu , & celle de l'effort qu'ils font pour ne pas se rompre contre la force des poids qu'ils supportent , qui tend à les rompre ; c'est aussi en entrant dans ce mécanisme que l'on a réduit au calcul les efforts des terres contre les revêtemens des murailles ; & que sans employer trop de matériaux pour les assurer , & sans hasarder de les voir renverser pour les avoir trop épargné ; on a fixé les justes épaisseurs des revêtemens , des remparts , des terrasses , des chaussées , des digues & des écluses ; il a fallu de même entrer dans ce mécanisme , pour connoître la force des Voutes ; en examinant les différens leviers selon leurs différentes courbes , & les différens efforts des Bombes selon leurs élévations , leur hauteur , leurs poids , & les différens points des Voussoirs qu'elles frappent plus ou moins directement ; ce qui en doit varier toute la force ; c'est par ce mécanisme que l'on a réduit au calcul la force de la poussée des Voutes , & la force des percussions des Bombes , pour en faire la comparaison ; c'est en approfondissant la nature du mouvement accéléré des graves , & de l'angle d'incidence des Bombes que nous avons découvert , combien les Voutes qui sont couvertes d'un massif de maçonnerie sont moins exposées aux violentes percussions , que celles qui ne le sont point ; & quelle élévation il faut donner au mortier , pour que la Bombe frappe une Voute avec sa force absolue ; l'endroit le plus propre à

porter la batterie pour la ruiner , la Figure , la Courbe , & les épaisseurs convenables pour la rendre capable de résister à l'effort de leur poussée , & à celui du choc des Bombes , sans s'en tenir aveuglement à la décision des Ouvriers , ni à la vaine autorité des personnes de reputation.

Il m'est inutile de dire que je n'exige pas qu'un Ouvrier , qu'un simple Soldat d'Artillerie ait cette parfaite connoissance de ce qu'il fait ; mais aussi je ne sçaurois dispenser les Ingénieurs , les Machinistes , & les Officiers d'Artillerie qui se mêlent de donner des règles , & de les diriger , de s'en instruire , & de voir clairement dans ce qu'ils font , à moins de vouloir attribuer à la faute d'un pauvre Ouvrier qui n'en peut pas d'avantage , ou à un hazard chimerique les effets nécessaires & mécaniques de leurs mauvaises directions , dont ils doivent être eux seuls responsables.



PLAN

## PLAN DE L'OUVRAGE.

**L**A premiere Partie est divisée en quatre Sections : dans la premiere Section on détermine les vitesses des inflammations pour tirer des conséquences sur les effets de la Poudre.

On y examine la force de la Poudre en elle-même, en supposant un globe enflammé au milieu de l'air. On fait voir qu'une masse sphérique de poudre seroit toujours enflammée en même tems qu'une autre masse sphérique de poudre qui seroit plus grande, ou moindre, parce que la vitesse de l'inflammation est toujours proportionnelle au diamètre du globe que la flamme doit parcourir.

On examine dans la seconde Section la force de la Poudre à mesure qu'elle est enflammée dans un plus grand ou dans un moindre espace : on y donne les rapports que les forces ont entr'elles : 1°. De la force de la poudre à mesure qu'elle est enflammée dans des espaces proportionnels aux quantités de poudre : 2°. De la force des quantités égales de poudre qui seroient enflammées dans des espaces différens : 3°. De la force des différentes quantités de poudre qui seroient enflammées dans un même espace : 4°. De la force des différentes quantités de poudre qui seroient renfermées dans de différens espaces.

On considère dans la troisième Section la force de la poudre ; à mesure que les surfaces qui l'environnent s'opposent différemment à l'extention de la flamme, par la configuration des chambres, ou par la maniere dont le feu lui est communiqué ; & à cet égard on établit plusieurs formules pour exprimer la force de la poudre de trois manieres différentes : 1°. Lorsque la poudre est toute allumée dans la chambre, & qu'on fait abstraction de l'accompagnement de la flamme qui agit contre le mobile le long de la volée : 2°. Lorsque toute la charge est allumée dans la chambre, & que la force de l'inflammation agit successivement contre le mobile qu'elle accompagne le long de la volée : 3°. Lorsqu'une partie de la charge s'allume dans la chambre, & que l'autre s'allume dehors de la chambre le long de la volée.

On conclut que la chambre la plus parfaite de toutes, est la sphérique pour les mortiers, lorsqu'elle est toujours remplie de

poudre sans terre & sans fourrage ; & que pour les canons , carabines , & autres armes à feu , la chambre la plus parfaite , à bien des égards , seroit la cylindrique arrondie dans son fond , & qui n'auroit qu'un de ses calibres pour sa hauteur : de sorte que la perfection consisteroit à trouver une poudre la plus violente qu'il soit possible , pour qu'en chargeant au quart ou au tiers tout au plus du poids du boulet , elle pût faire assez d'effort , ou le même effet que celle dont nous nous servons en fait ordinairement en chargeant à la moitié , ou aux deux tiers du poids du boulet ; ce qui seroit d'un grand avantage pour la promptitude de l'exécution des pièces , pour l'épargne de la poudre & de son charrois , pour celle du métal , & pour la facilité qu'il y auroit à transporter & manier les pièces qui seroient beaucoup plus courtes qu'elles sont à présent.

Dans la quatrième Section on examine la figure des entonnoirs des fourneaux des mines , & en supposant que la résistance des terres que le fourneau doit enlever soit homogène , on démontre que l'excavation de ces terres formeroit la figure d'un paraboloïde. On démontre aussi que les rayons des entonnoirs doivent excéder de beaucoup leurs lignes de moindre résistance , lorsqu'on force de poudre la charge d'un fourneau : ce qui est contraire à l'opinion des anciens Mineurs.

La seconde Partie est divisée en deux Sections : chaque Section contient sept Chapitres.

Dans la première Section on y traite le mouvement uniforme d'impulsion , & le mouvement uniformément accéléré de la chute ; on fait voir que la courbe que les mobiles décriroient dans un vuide , seroit une véritable parabole , par quelque direction que soient poussés les mobiles : On détermine les portées de nos pièces sous différentes élévations avec une charge homogène dans la raison du produit du Sinus de complément par celui de l'élévation : On y examine différemment qu'on ne l'a fait jusqu'à présent le mouvement dans nos projections ; à sçavoir , en considérant l'espace parcouru à chaque instant sur l'horizontale , à mesure qu'on change la direction de la pièce , & en considérant encore le nombre de ces instans , à mesure qu'on change la direction de la pièce , & la situation du but par rapport au niveau de la batterie : On y trouve la manière de calculer des Tables aussi utiles que curieuses , où l'on trouveroit l'angle d'élévation qu'il faut donner à la pièce , pour tirer sur un but dans quelque situation.

déterminée qu'il soit, par rapport au niveau de la batterie; c'est-à-dire, soit que le but se trouve au-dessus ou au-dessous de la batterie, par toutes sortes de directions possibles; c'est-à-dire en pointant la volée de bas en haut horizontalement, ou du haut en bas, si le cas est possible.

L'on donne ensuite une autre nouvelle méthode de résoudre tous ces cas, sans se servir des formules algébriques dont je me fers pour le calcul des Tables; l'on y résout des problèmes qui seroient difficiles à résoudre par les voyes qu'on a suivies jusqu'à présent, comme par exemple ce seroit ce problème suivant.

*On suppose qu'on n'ait pu faire le coup d'épreuve sur le niveau de la batterie, comme on le fait ordinairement, pour déterminer l'angle d'élévation qu'il faudroit donner à la pièce, pour atteindre un but situé au niveau de la batterie dans une distance déterminée, & qu'on n'a pu faire ce coup d'épreuve que sur un niveau situé au-dessus ou au-dessous de celui de la batterie.*

*On demande cependant la solution de tous les cas qu'on peut former sur les projections par la connoissance qu'on a de ce coup d'épreuve, comme s'il avoit été fait au niveau de la batterie.*

La solution seroit assez difficile par toute autre méthode que par celle-ci, qui est des plus faciles par mes principes.

On découvre dans cette Section plusieurs belles propriétés du mouvement uniforme: on fait voir que les projections en général, qu'on peut faire sur un même niveau quel qu'il soit, ou plus haut, ou plus bas que celui de la batterie pour toutes les directions possibles d'un demi-cercle, sont renfermées dans un demi-cercle, comme on avoit déjà observé que cela étoit ainsi pour le niveau de la batterie; & de plus, on démontre que tous ces cercles sont concentriques, d'où l'on tire de très belles découvertes; comme par exemple de déterminer l'angle d'élévation qui donne la plus grande portée d'une pièce, lorsque la batterie est élevée au-dessus d'une plaine: bien des personnes de métier auroient pu croire que ce devoit être l'angle de 45 degrés d'élévation, sous lequel la portée devoit être la plus grande; ce qui ne peut jamais être ainsi dans l'hypothèse même du mouvement fait dans le vuide, selon Galilée, dès lors qu'on tire du dessus d'une éminence; car on verra que cet angle est indéterminé, & que dans ce cas il n'est jamais de 45 degrés.

Je propose enfin un instrument nouveau très simple & commode, par le moyen duquel on voit la trace de la courbe que ce

mobile décrirait dans le vuide par routes fortes de directions, s'il y étoit mû avec une même vitesse quelconque déterminée, par toutes les directions infinies qu'on peut prendre dans la circonférence d'un demi-cercle ; j'en donne la démonstration & l'usage.

Je traite dans la seconde Section le mouvement retardé par la résistance du milieu, en considérant que le mouvement se fait dans le plein résistant : On fait voir d'abord la nécessité qu'il y a d'avoir égard à cette résistance, en faisant voir d'une manière sensible que cette résistance de l'air est plus considérable qu'on ne la suppose dans le système de Galilée : ensuite je passe à la résistance de l'air au mouvement uniforme d'impulsion, & au mouvement accéléré de la chute : Je donne la construction de la courbe qui renfermeroit les projections retardées ; soit que le but fût au niveau de la batterie, soit qu'il fût au-dessus ou au-dessous de ce niveau : cette construction est facile par le moyen d'un coup d'épreuve ; car au lieu qu'on ne fait ordinairement qu'un coup d'épreuve, j'en fais faire deux sous deux angles d'élévation différens, mais également éloignés de 45 degrés : il est certain que si le milieu n'eût point résisté, les portées sous ces deux élévations également éloignées de 45 degrés, seroient précisément égales ; ce qu'on démontrera ; & que si elles sont inégales, par conséquent cette différence ne proviendra que de la résistance de l'air ; en supposant toutes choses néanmoins dans l'exactitude de la Théorie.

On donne enfin dans le dernier Chapitre de cette seconde Section plusieurs principes, pour conduire à la perfection de mon système sur la résistance, laquelle consisteroit à déterminer les courbes qui renferment les projections retardées, sans qu'il fût nécessaire de faire pour cela un coup d'épreuve ; ce qui seroit très commode ; car nous n'aurions besoin que de trois courbes différentes, pour le plomb, pour le fer & pour la pierre, qui sont les trois matieres dont nous nous servons ordinairement pour nos projections militaires ; car j'ai fait voir dans ce dernier Chapitre qu'une même courbe & pour un même niveau, doit renfermer toutes les projections qu'on peut faire avec différens mobiles de différente pesanteur absolue, & qui seroient mûs avec différentes vitesses d'impulsion, pourvu que la pesanteur spécifique, & le niveau sur lequel se feroient les projections, fussent toujours les mêmes.

La troisième Partie est divisée en trois Sections, dont la pre-



miere & la dernière contiennent deux Chapitres chacune, & la seconde en contient huit.

J'examine dans la première Section l'équilibre des voutes dans l'idée qu'en a donné Monsieur Belidor *dans sa Science des Ingénieurs* : comme je ne considère cet équilibre que pour déterminer la voute qui convient le mieux aux magasins à poudre, pour les mettre à l'abri des violentes percussions des bombes, je n'examine que les léviérs des voutes en plein ceintre, en tiers point, surbaissées, éliptiques & paraboliques, afin de voir celles qui ont de moindres léviérs, & qui peuvent par conséquent souffrir de moindres chocs sur leur foible, qui ordinairement est sur la clef & sur les reins de la voute.

Je considère dans la seconde Section la force absolue du choc d'une bombe, en la prenant pour un seul point : de sorte que toute la pesanteur soit sentée être réunie dans son centre de gravité ; je considère cette force à chaque instant du mouvement pendant la projection ; j'en détermine le choc non-seulement lorsque le corps frappé est situé au niveau de la batterie, mais encore lorsqu'il est situé dans tous les autres points de la courbe de projection, au-dessus ou au-dessous du niveau de la batterie, & pour toutes fortes de directions qu'on puisse prendre dans la circonférence d'un demi-cercle.

Je passe dans le second Chapitre à la force relative du choc, à mesure que les angles d'incidence de la tangente de la courbe qui décrit la bombe sur le plan frappé, sont plus ou moins aigus ; je détermine la force absolue du choc d'une bombe qui seroit tirée avec une même force par les différentes directions qu'on peut prendre dans un quart de cercle, sur toutes les tangentes infinies des points du demi-cercle d'une voute en plein ceintre, en supposant que ce demi-cercle est dans le plan de la projection, que la voute n'est pas couverte d'un massif de maçonnerie, & qu'elle est située au niveau de la batterie.

Dans le troisième Chapitre j'examine les changemens que le massif de maçonnerie, dont on couvre l'estrados des voutes, doit apporter dans les percussions des bombes, en faisant remarquer la différence des angles d'incidence que ce massif apporte : je détermine ces angles d'incidence pour tous les cas.

L'on considère dans le quatrième Chapitre la force absolue du choc d'une bombe qui seroit jetée avec différentes charges de poudre sur un même but situé au niveau de la batterie : par toutes

les différentes directions qu'on peut prendre dans un quart de cercle, & d'un même point de batterie ; l'on y trouve la Table de la force absolue du choc d'une bombe qui tireroit avec différentes charges de poudre sur un même but situé au niveau de la batterie, pour toutes les différentes directions qu'on peut prendre dans un quart de cercle.

Je donne ensuite les Tables des angles d'incidence d'une bombe qui seroit jettée par toutes les directions du quart de cercle sur tous les points d'un demi-cercle d'une voute en plein ceintre.

Cette Table sert aussi pour exprimer la force relative du choc sur tous les points d'un demi-cercle de la voute qu'on suppose- roit être frappé par une bombe qui seroit jettée avec une même charge par toutes les élévations ou directions du quart de cercle.

Je donne ensuite des Tables dans lesquelles on peut voir quel- le est l'élévation qu'il faut donner à la pièce, pour qu'une bombe frappe par un plus grand choc une tangente quelconque d'un point du demi-cercle d'une voute en plein ceintre, ou un plan incliné, dont l'inclinaison seroit égale à celle de cette tangente, lorsque la bombe seroit jettée avec différentes charges de poudre, & sous de différentes élévations, en tirant d'une même distance sur ce demi-cercle de la voute, lequel on suppose dans le plan de la projection, & au niveau de la batterie.

On verra qu'il s'en faut de beaucoup que l'angle d'incidence sur une même tangente, ou sur un même plan incliné, doive toujours être de 90 degrés, pour que le choc de la bombe soit le plus grand.

Le cinquième Chapitre examine la résistance des plans contre le choc des bombes, en considérant les différens points des surfaces des bombes par lesquels elles frappent une voute sphérique : on détermine les deux points par lesquelles elles se touchent l'une & l'autre.

Comme j'ai fait voir que la voute sphérique est la plus solide pour les magasins à poudre ; j'ai donné une Table où l'on trouve l'angle d'incidence sur chaque point d'un de ces cercles horizontaux, en supposant qu'il fût frappé par une bombe qui tomberoit dessus, sous toutes les élévations possibles.

L'on considère différemment dans le sixième Chapitre le choc des bombes sur des plans, en examinant la différence que le point de percussion pris sur la surface de la bombe, doit apporter dans

la force du choc, lorsqu'on suppose que les bombes frappent les plans par leur centre de gravité : Sur ces considérations on donne des formules pour exprimer la force du choc, lesquelles sont différentes des précédentes : J'ai aussi donné une méthode différente pour composer la force du choc d'une bombe qui est mue par les deux mouvemens d'impulsion & de gravité jointes ensemble.

Le septième Chapitre traite de la Mécanique de la démolition d'une voute par les chocs des bombes : on y considère pour cela les différens leviers par lesquels la bombe agit contre une voute selon l'élévation de la bombe, & le point de percussion de la voute, comme aussi les différens leviers par lesquels la voute résiste aux chocs des bombes : on y fait plusieurs réflexions qui tendent à une bonne pratique.

Le huitième Chapitre n'est qu'une suite ou une conclusion des Chapitres précédens sur le choix de la courbe, de la figure la plus convenable aux magasins à poudre, contre le choc des bombes.

La troisième Section traite de la Mécanique du pointement.

Dans le premier Chapitre, je parle du but en blanc, je fais faire plusieurs réflexions sur la portée du but en blanc ; je donne comme une espèce de mémoire d'Artillerie sur l'usage des pièces, tant du côté des assiégés, que du côté des assiégeans : l'on y fait plusieurs remarques utiles à la pratique de l'Artillerie : l'on entre enfin dans un détail géométrique de tous les accidens qui peuvent varier dans nos opérations, & détourner nos pièces de leurs directions : on y trouve le moyen d'y remédier autant qu'il est possible, par le moyen de quelques petits changemens que l'on peut pratiquer dans les affus ou dans les plateformes.

Comme l'on conclut de toute cette Théorie que la perfection consisteroit à se servir d'une poudre la plus forte qu'il est possible ; on s'apperçoit d'abord que cela doit apporter un grand changement à la construction de nos pièces ; ce qui m'engage à proposer une ébauche du dessein sur lequel il faudroit à peu près qu'elles fussent construites conséquemment à cette poudre ; je dis à peu près ; car il faut connoître (avant que de le déterminer) les degrés de force que l'on peut donner à la poudre par rapport à la force de notre poudre ordinaire.

Comme elle n'est pas encore dans toute sa perfection, on pourroit encore la raffiner de beaucoup ; car on dit que les Chinois se

servent d'une poudre bien differente de la nôtre , & dont les effets sont bien plus surprenans ; puisque leur poudre n'est qu'une poudrière fort humide & pâteuse , & qui a cependant une force au-dessus de la nôtre ; soit qu'elle provienne de la qualité du salpêtre , ou de quelqu'autre cause : on ne sçauroit assez s'appliquer à cette découverte , qui nous seroit de la dernière conséquence pour la guerre , & sur tout pour la Marine.

La difficulté & la complication qu'on trouve dans tous les sujets phisico-mathématiques , les rendant toujours susceptibles de contradiction ; j'ai cru que je devois communiquer mes recherches au Public , afin que ceux qui par le même zèle pour le progrès de l'Artillerie , s'appliqueront à perfectionner mes idées , veuillent bien lui en faire part aussi ; car je proteste que j'ai plus d'envie de m'instruire que d'étaler mes recherches ; je n'aurois pas même osé les mettre au jour sans les avoir présenté à ce grand Tribunal\* , que toute la republique des Sciences reconnoit pour le plus éclairé & le plus équitable : ces Messieurs ont eu pour moi leur complaisance & leur politesse ordinaire envers tous les Etrangers qui leur viennent présenter leurs Ouvrages ; c'est à quoi je suis redevable d'un jugement avantageux qu'ils en ont porté sur le rapport de nos deux Commissaires , dont l'un est Monsieur Clairaut , cet Auteur célèbre des lignes à double courbure ( Ouvrage qui lui a mérité à l'âge de dix-huit ans l'honneur d'être reçu dans cette illustre Compagnie ).

Je prie cependant ceux qui refuseront leurs suffrages à mon Livre , de joindre leur bonne volonté à la mienne , afin que d'un parfait accord nous puissions contribuer utilement à la perfection de notre Art ; persuadé qu'ils éviteront une peine inutile à le critiquer , pour s'appliquer à mieux faire : ce qui sera ma plus grande satisfaction.

\* L'Académie Royale des Sciences de Paris ; l'Approbation des Commissaires nommez pour examiner cet Ouvrage , est au commencement du Livre , après l'Épître Dédicatoire.



# THEORIE NOUVELLE SUR LE MECANISME DE L'ARTILLERIE.



## PREMIERE PARTIE, SUR LE MECANISME DE LA POUDRE.

*DANS laquelle on examine la force de la Poudre, son effet, son action, son inflammation, d'où l'on tire des conséquences pour la Grosseur, la Figure, la Dose de la Poudre, pour la charge proportionnée au poids des mobiles, pour la Figure, l'épaisseur & la Chambre de toutes les bouches à Feu.*

---

### SECTION PREMIERE.

*De la force de la Poudre en elle-même, lorsqu'elle est enflammée en plein air.*



A Poudre est de tous les sujets que la Physique moderne a traité, celui qu'elle vient de traiter le plus heureusement ; & les soins & les observations de l'Académie Royale des Sciences, ont donné lieu à des recherches qui ne peuvent qu'être fort avantageuses, si l'on continue sur leurs traces à en développer le

A

Mécanisme par un enchaînement du rapport d'une cause première à une seconde, & de celle-ci à une troisième, jusqu'à ce que l'on voye la liaison du principe avec l'effet que l'on médite; il ne paroitra donc pas étrange aux Annalistes que l'on ait osé réduire au calcul les efforts de la Poudre, comme on l'a fait sur plusieurs Memoires de l'Académie Royale des Sciences, qui m'ont fait faire quelques réflexions & quelques nouvelles expériences, d'où je tire des conséquences simples & naturelles pour établir des principes utiles à la Pratique.

(1) On établit d'abord que la masse totale d'un tas de poudre enflammée doit être égale à la somme de tous les volumes particuliers de chaque grain enflammé qui le composent, puisque le tout doit être égal à toutes les parties prises séparément; & que considérant la poudre enflammée comme un fluide qui a un ressort d'extension limité, lorsqu'un seul grain aura la liberté de s'étendre, il composera une masse fluide proportionnelle à la grosseur de ce grain; & si à ce grain de poudre enflammé on en ajoute un deuxième, un troisième, un quatrième, & jusques à l'infini, l'on peut considérer chacune des masses de ces fluides, comme doubles, triples, quadruples, &c. jusques à ce qu'elles soient infinies à l'égard de la masse fluide d'un seul grain de poudre enflammé; or l'extension de chaque grain étant proportionnelle à la masse de ce grain, tous ces grains supposés égaux étant enflammés, formeront des fluides proportionnels à la masse de poudre, puisque les différentes masses de poudre non-allumées, sont proportionnelles aux grains qui les composent; c'est-à-dire qu'il y aura même raison d'un seul grain de poudre à son fluide, lorsqu'il est enflammé que d'une masse de poudre quelconque au volume de son fluide, lorsqu'elle est enflammée.

(2) Pour connoître la force de cette extension on a fait plusieurs expériences, en mettant de la Poudre au centre de plusieurs circonférences concentriques, à l'entour desquelles on a rangé de la poudre; l'on a vû que la poudre s'enflammoit circulairement, puisque toute une circonférence prenoit feu à la fois: on a vû aussi par l'éloignement des circonférences qui s'enflammoient l'une & l'autre, l'étendue de leurs atmosphères d'activité; conséquemment à ces expériences & à quelques autres à peu près semblables, faites avec toutes les précautions nécessaires pour bien s'en assurer, on a fixé le volume du fluide environ à 4000 fois le volume de la poudre: de sorte que si l'on prend

quelque quantité de poudre que l'on voudra, la flâme de cette poudre, quand elle sera allumée, formera un volume 4000 fois plus grand; donc si nous supposons qu'un globe de poudre soit entièrement enflammé au milieu de l'air sans envelope & sans poser sur aucun apui, l'axe de sa flâme sera environ 16 fois plus grand que celui du globe de poudre, puisque les deux axes de ces deux globes sont en raison soutriplée de leur volume; or le volume du fluide enflammé étant 4000 fois plus grand, son axe sera environ 16 fois celui du globe de poudre, puisque 16 est la racine cubique en entier la plus approchante par excès de 4000.

(3) L'action partielle qui forme l'extension de la flâme d'un seul grain de poudre, (soit que ce soit l'agitation de la matière subtile, soit quelqu'autre cause que ce soit produite par les actions reciproques du Salpêtre, du Charbon & du Souffre;) cette action quelle qu'elle soit agira sur tous les grains également; considérons donc la poudre enflammée au milieu de l'air, sans que rien s'oppose à sa dilatation dans le point de son inflammation où elle passe du solide au fluide; & regardons-la comme un fluide au milieu d'un autre, tel que l'air, qui ont tous les deux du ressort, & par conséquent peuvent être débandés & resserrés l'un contre l'autre, ces deux fluides agiront entr'eux dans la raison de leur pesanteur spécifique par *les hydrauliques*; mais comme ce n'est pas le poids qui agit dans l'un & l'autre de ces deux fluides, mais seulement leurs ressorts, on supposera que l'effort du ressort est égal à un poids, chacun de ces deux fluides agissant dans la raison d'une pesanteur égale à la force de son ressort; alors l'air environnant de tout côté un globe de poudre, si nous nous imaginons qu'il soit enflammé par son centre, ses ressorts s'étendant du centre à la circonférence, l'extension sera une force qui agira circulairement, en éloignant du centre toutes les parties infinies qui le composent: car puisque le feu prend par le centre, l'air qui résiste à l'extension, pressera de tous côtés également avec une même force contre ce centre par *l'airometrie*; les parties enflammées par le centre presseront aussi avec une égale force du centre contre la circonférence; & par conséquent l'action de l'extension, & la résistance de l'air étant égales dans tous les points infinies, qui sont les élémens de la surface du globe de poudre, la flâme ne pourra pas plus s'étendre d'un côté que de l'autre, l'air cédera tout à coup également sur tous ses points infinies, la flâme s'étendra circulairement, le centre du globe de poudre sera celui du globe enflammé.

A ij

(4) Pour m'assurer de l'extension de la poudre enflammée, j'ai fait mettre sur une grande table de Noyer bien polie, dans une Chambre bien fermée un grain de poudre seul, & ensuite prenant 8 fois le diamètre de ce grain de poudre, j'ai rangé plusieurs autres grains seuls de poudre à cette distance, & donnant le feu à un seul de ces grains de poudre, la flâme s'étant étendue seize fois plus loin, a toujours communiqué le feu d'un grain à l'autre.

J'ai ensuite pris une demi-amorce environ, ayant pris environ 8 fois le diamètre de cette masse de poudre, que j'ai mis le plus régulièrement qu'il m'a été possible sur la table, j'en ai rangé plusieurs autres de la même manière à cette distance; le feu d'une de ces amorces a toujours communiqué le feu d'amorce en amorce à toutes les autres: j'ai fait les mêmes épreuves en augmentant les quantités de la poudre, & les éloignant de 8 diamètres, la chose m'a toujours réussi de même: pour voir si la poudre s'étendoit circulairement étant sur un plan comme je viens de démontrer que cela se doit faire dans un globe de poudre qui s'enflammeroit par le centre au milieu de l'air, j'ai tracé un carré (Fig. A) dont les cotés étoient divisés également en un nombre égal de parties, ce qui formoit dans ce grand carré plusieurs petits carrés, dont chaque côté étoit 8 fois celui de l'axe de la poudre qui étoit régulièrement & en égale quantité répandue sur chacun de leurs angles; le feu d'un de ces tas de poudre a toujours successivement communiqué de l'un à l'autre à ceux qui étoient dans chaque angle des petits carrés; ce qui prouve que toutes les extensions étoient égales à l'entour d'un carré, puisque le feu se communiquoit également de tous cotés.

Pour m'assurer si cette extension ne pouvoit point excéder 8 fois le diamètre d'un tas à l'autre; j'ai recommencé mes expériences, au lieu de les ranger à des distances égales, j'ai rangé le deuxième tas de poudre à 8 diamètres, le 3<sup>e</sup>. à 9, le 4<sup>e</sup>. à 10, le 5<sup>e</sup>. à 11, en augmentant toujours d'un diamètre à chaque fois, j'ai trouvé qu'ils alloient quelquefois jusques à 10 diamètres; mais jamais ils ne l'ont pû surpasser, si cela arrivoit toujours ainsi dans toutes les poudres, on voit que le globe enflammé seroit environ 8.00 fois plus grand que le globe de poudre, puisque son axe seroit 20 fois plus grand; & par conséquent le cube seroit 8000 fois plus grand; mais n'importe de quelle extension sont ces ressorts, pourvu que l'on connoisse le rapport & les effets de ces ressorts dans l'examen qu'on en fera, en les supposant homogènes & d'une



égale force : car il est naturel qu'à mesure que l'air qui environne la poudre sera moins dilaté & moins léger, que celui que renferme le Salpêtre sera plus condensé, que le Soufre sera plus purifié, le Salpêtre plus raffiné, le charbon plus inflammable, &c. ces extensions seront différentes ; parce que les poudres seront différentes par leurs qualités, par leurs quantités, par leurs doses & par leur mélange ; il faudroit autant d'expériences que de poudre pour fixer l'extension précise d'une masse enflammée ; l'on voit néanmoins sans connoître cette extension plus précisément, que toutes les extensions seront proportionnelles dans les masses de poudre qui seront d'une même qualité ; ce qui nous suffit, & que plus la même masse de poudre aura d'extension dans un tems égal qu'une autre masse égale par quelque cause qu'elle provienne, plus son effort sera capable d'imprimer une plus grande vitesse aux fluides ou solides quelconques, qu'elle chasseroit par le débordement de son ressort.

*Si l'on suppose que l'inflammation d'un grain de poudre se fait dans un instant indivisible, aussi bien que son extension, les vitesses des inflammations des globes de poudre sont dans la raison de leurs axes, & ces globes doivent être tous enflammés dans un instant indivisible.*

## DEMANDE.

(5) *L'on demande seulement qu'il soit accordé que la Poudre prenne Feu, dès que le Feu la touche.*

De cette demande expérimentale, si on me l'accorde, il suit que chaque grain de poudre s'étendant circulairement, lorsque rien ne s'y oppose, comme je l'ai démontré, & dans un Volume au moins 4000 fois plus grand, il occupera un espace 4000 fois plus grand dès qu'il sera enflammé ; donc en supposant que ce grain soit au centre d'un globe de poudre d'une grandeur indéfinie, il aura touché 4000 grains de poudre qui lui étoient contigus au travers des interstices qu'il y a d'un grain à l'autre ; il en aura même touché beaucoup plus ; car la flâme de ce seul grain auroit seule occupé tout cet espace, puisque l'on ne peut nier que tandis qu'elle a trouvé de vuide sans résistance, elle ne se soit étendue du moins selon sa sphère d'activité. Donc ces 4000 grains que la flâme a touché auroient aussi été enflammés par notre demande.

(6) Mais toute cette poudre AB (*Fig. premiere.*) que le grain A a enflammé, aura aussi débordé l'espace AB de beaucoup comme en C. Car si l'inflammation du seul grain A eût été instantanée, c'est-à-dire dans un tems indivisible; il est certain qu'on ne sçauroit concevoir que le grain A ait été enflammé, sans qu'il ait occupé le globe AB 4000 fois plus grand & même plus; car la flâme se seroit étendue au travers des vuides des grains du globe AB; & par conséquent au lieu d'occuper 4000 fois plus que l'espace A, elle se seroit étendue plus loin dans la raison du vuide que laissent les grains du globe AB à l'espace du cube AB, & par conséquent dans la raison d'un espace triple *par la géométrie*, en supposant les grains de poudre parfaitement sphériques; mais contentons-nous de le faire répandre seulement dans l'espace AB. Premièrement parcequ'il l'inflammation étant instantanée, les grains du globe AB seroient aussi-tôt enflammés que le seul grain A, & par conséquent se débandoient d'abord en delà de ce globe de B vers C, & seroient place au globe de poudre enflammé A. En second lieu il nous suffit assés de lui faire occuper l'espace AB pour la pratique, afin de considerer les vitesses des inflammations; donc puisque la flâme du globe AB se sera répandue 8 fois au-delà de son centre A de B vers C: elle aura touché tous les grains de l'orbe BC; & par conséquent les aura enflammés *par notre demande*; mais on ne sçauroit concevoir que la poudre renfermée entre B & C se soit enflammée sans qu'elle se soit étendue 8 fois plus loin de la distance AC de A vers D, en supposant que toutes les inflammations subsistent toujours ensemble, puisqu'elles se font dans un tems indivisible; donc toute la poudre touchée de la flâme dans l'orbe CD eût été enflammée, & se fût conséquemment aussi étendue 8 fois plus loin que la distance AD en delà de D, & eût enveloppé de rechef la poudre enfermée dans cet espace, & par conséquent l'eût enflammée & ainsi à l'infini; donc quelque masse de poudre que les globes A, B, C, D, &c. contiennent, si l'inflammation A, d'un seul grain eût été instantanée aussi bien que son extension, toute la poudre aura été enflammée dans le même tems que ce petit grain, & par conséquent se fera consumée dans un même tems; puisque la flâme débordera toujours le globe de poudre, & allumera toute celle qu'elle touchera, & que celle-ci étant allumée débordera aussi de beaucoup au-delà; & que plus il y aura de poudre & plus la flâme le débordera, d'où il suit que dans le tems de l'inflammation d'un seul grain infiniment

petit de poudre que son globe fluide aura parcouru sa sphère d'activité, & se sera étendu seize fois plus loin, tous les autres globes enflammés de poudre, depuis le plus infiniment petit jusqu'à un globe d'une grandeur indéfinie, parcourront aussi leurs sphères d'activité, & s'étendront par conséquent 16 fois à la distance de leur axe; donc les vitesses des inflammations seroient dans la raison soustriplée des globes, c'est-à-dire de leur axe; & par conséquent elles seroient dans la raison soustriplée des masses de poudre qui ont produit ces globes enflammés; puisque les poudres & les globes enflammés sont dans la même raison *comme nous venons de le démontrer* (1).

Cependant tout petit que soit l'espace du tems de l'inflammation d'un seul grain de poudre, il est divisible à l'infini; puisque l'on peut concevoir un nombre infini d'instans infiniment plus petits qui composent ce petit instant.

L'extension de la poudre renfermée entre A & B, au lieu d'aller dans un instant indivisible jusques à C, n'y sera allée que successivement & moins loin; car le premier grain A ayant été enflammé plutôt, eût fini aussi plutôt son extension; & le dernier D ayant été enflammé plus tard, l'eût aussi fini plus tard; & par conséquent l'inflammation d'un seul grain n'étant pas instantanée non plus que son extension, l'on ne peut pas dire que toutes les extensions soient terminées en même tems; mais au contraire elles se doivent faire & terminer successivement.

*Si l'on suppose que l'inflammation de la poudre, & l'extension de la flamme se fassent successivement, la vitesse de l'inflammation qui dureroit plusieurs instans, est dans la raison d'une puissance de la première inflammation, dont le tems de sa durée seroit l'exposant.*

(7) Supposons à présent que l'inflammation dure plusieurs instans dans une proportion quelconque avec les masses de poudre, à la fin du premier instant (qui est le tems qu'emploie un grain de poudre A, pour son inflammation totale & pour son extension) la sphère d'activité eût été terminée vers B, & toute la poudre renfermée dans ce globe A B, envelopée & allumée *par notre demande*; mais son extension n'étant pas parfaite, n'eût pas été achevée totalement; mais dans le deuxième instant suivant, l'on peut assurer que toute la poudre allumée pendant le premier instant précédent eût été totalement enflammée & son extension achevée; puisqu'on peut supposer que les grains étant d'une qualité homogène, le dernier grain allumé à la fin du premier instant, ne doit

employer qu'un instant de même que le premier pour achever son extension ; car tout au moins le premier grain de l'orbe BC peut avoir été enflamé à la fin du premier instant , & conséquemment au commencement du second , lorsque l'atmosphère du grain A est parvenue à lui vers B : donc il aura dû être consumé entièrement à la fin du second instant ; & par conséquent les extensions de tous ceux dont l'inflammation aura précédé la sienne seront entièrement achevées : toute la poudre BC allumée pendant ce deuxième instant aura débordé de beaucoup l'atmosphère BC vers D ; mais ne sera pas allée à la fin du deuxième instant à l'extrémité D , mais seulement à la fin du troisième instant , en repétant le raisonnement que l'on vient de faire pour celle du second ; d'où je conclus que si ces inflammations ne sont pas instantanées , les quantités de poudre allumées à chaque instant , ou leurs globes d'inflammation qui sont dans la même raison , seront dans la raison des premières , secondes , troisièmes , &c. & infinies puissances de la première inflammation , desquelles puissances les tems de la durée de leurs inflammations sont les exposans ; d'où il résulte que les axes des extensions seront dans la raison soutriplée , c'est-à-dire des racines cubiques des globes des inflammations , & les forces des extensions étant toujours proportionnelles aux extensions mêmes , les vitesses absolues qu'elles impriment aux mobiles ( qui peuvent recevoir toute leur vitesse absolue ) seront dans la raison des racines cubiques des quantités de leurs inflammations , puisque les racines sont les extensions mêmes , & qu'en prenant les effets pour les causes , on peut prendre les extensions pour la force qu'elles impriment aux mobiles ; donc les vitesses absolues des mobiles chassés par leur ressort , seront aux quantités enflammées dans la raison soutriplée des premières , secondes , troisièmes & quatrièmes puissances , &c. de la première inflammation ; d'où il résulte que si un mobile est chassé par l'action du feu dans le premier instant A , de l'inflammation d'une masse sphérique indéfinie de poudre , que l'on allume par un seul grain pris dans son centre , & que le même mobile soit parti une autre fois dans le second instant ou troisième , &c. ou indéfini , nombre des instans de la durée de son inflammation , la force qui imprime à ce mobile le mouvement dans un tems quelconque sera à la force qui le met en mouvement dans le premier instant en raison doublée , triplée , quadruplée , &c. de la première inflammation ; de sorte qu'à la fin d'un nombre infini d'instans , elle sera plus qu'infinie , & croîtra en raison

raison des puissances, dont les exposans sont égaux aux nombres des instans de la durée des inflammations, depuis son commencement jusques au départ du mobile; & parce que les vitesses ou extensions sont en raison soutriplée des forces, il suit qu'au premier instant la vitesse sera  $\sqrt{a^3}$  en nommant  $a^3$  la quantité de poudre AB du premier instant; la vitesse au second instant sera  $\sqrt{a^6}$  au troisième instant la vitesse sera  $\sqrt{a^9}$  au quatrième la vitesse sera  $\sqrt{a^{12}}$  au cinquième  $\sqrt{a^{15}}$  au dernier  $\sqrt{a^{60}}$ ; les vitesses seront donc au premier instant  $a$ , au second  $aa$ , au troisième  $a^3$ , au quatrième  $a^4$ , au cinquième  $a^5$ , &c. &  $a^{60}$ , en tirant les racines cubiques des globes enflammés à chaque instant, pour avoir leur vitesse d'extension à chaque instant, qui sont dans cette raison.

Cette vitesse sera même plus grande; car quoi qu'on suppose qu'au premier instant le globe A n'a point débordé son atmosphère AB, & que le globe AB n'a débordé son atmosphère ABC, qu'à la fin du deuxième instant; cependant à la fin du premier instant A, tous les grains du second BC sont déjà allumés; mais on suppose seulement qu'ils n'auront achevé leurs extensions qu'à la fin du deuxième, & ainsi des autres, ce qui doit augmenter l'exposant des puissances qui expriment leurs vitesses d'un degré au-dessus du nombre des instans écoulés depuis le commencement de l'inflammation du premier grain A, jusqu'au moment du départ de ce mobile.

*Comparaison des grains de Poudre allumés à des balons, qui seroient enflés subitement pour confirmer ce que l'on vient d'établir.*

(8) Pour rendre la chose plus familière, & à la portée du commun, considérons dans un globe de poudre, (*Figure 2<sup>e</sup>.*) chaque grain de poudre comme autant de balons qu'un vent subit enfle promptement, & dans le tems de la durée de l'inflammation d'un grain de poudre: de sorte que ce balon soit égal au volume du globe d'un grain de poudre enflammé: envisageons l'effort de chacun de ces balons qui agissent tous l'un contre l'autre en des sens contraires; ce qui forme une action dans un sens égale à une autre action opposée dans un sens contraire; examinons-les dans l'air dégagé de tout autre obstacle que celui que leur

oppose la résistance de l'air ; pour lors supposons tous ces balons, selon notre première hypothèse, enflés dans un tems indivisible, & par conséquent tous à la fois.

De sorte que si nous supposons que ce globe ait 17 balons pour élémens de son axe, il sera 4000 fois plus grand étant enflé, & le globe entier s'étendra de 8 fois 17 diamètres de balon en delà de son centre ; puisqu'il y a autant de balons enflés dans ce globe, qu'il y a de grains de poudre enflammés dans le globe fluide ; il y aura même raison d'un balon non enflé à un grain de poudre non allumé, que d'un balon enflé à un grain de poudre enflammé par l'hypothèse ; or il y aura aussi même raison d'un balon enflé à la somme de tous les balons enflés, que d'un balon avant son enflément à la somme de tous les balons non-enflés ; donc il y aura même raison d'un grain de poudre enflammé, à la somme de tous les grains de poudre enflammés dans le globe fluide, que d'un grain de poudre non-allumé à la somme de tous les grains de poudre non-allumés dans les globes de poudre : examinons la vitesse de chaque balon ; le premier balon le plus près de la circonférence sera chassé par tous les autres 7 balons qui sont entre lui & le balon du centre, & outre cela sera chassé du centre par le balon du centre, ce qui lui donne 8 degrés de vitesse ; tandis que celui du centre n'en a qu'un, & par conséquent il ira 8 fois plus loin que celui du centre, c'est-à-dire 8 fois son diamètre, le second chassé du centre par les six autres qui sont entre lui, & par ce balon du centre n'ayant que 7 degrés de vitesse ira à la circonférence, mais moins loin que le premier, & plus loin que tous les autres, c'est-à-dire de 7 fois son diamètre ; le troisième repoussé du centre par les cinq autres qui sont entre lui, & encore par celui du centre qui le repousse aussi, ira moins loin que les deux précédens, & plus loin que tous les autres, c'est-à-dire de 6 fois son diamètre loin du centre, & par conséquent joindra le second ; le 4<sup>e</sup>. s'en éloignera de 5 diamètres ; le 5<sup>e</sup>. de 4, le 6<sup>e</sup>. de 3, le 7<sup>e</sup>. de 2, le 8<sup>e</sup>. d'un diamètre, jusqu'à ce que le 9<sup>e</sup>. & le dernier dans le centre n'étant plus repoussé par les autres, aura la liberté de s'étendre en-delà de son centre de 8 fois son diamètre, c'est-à-dire d'un demi diamètre d'un balon enflé, & dans un volume 4000 fois plus grand. A la place des balons maintenant substituons les grains de poudre, puisque c'est la même chose ; car la matière des globes ni les causes qui les grossissent, & forment leurs extensions, ne sont rien pour les comparer ensemble.

L'on voit donc dans cette comparaison des balons, que quoi que chacun des grains qui compoient une masse de poudre depuis une masse infiniment petite, jusqu'à une masse infiniment plus grande, n'ait pas plus de force dans une que dans l'autre, soit qu'il soit plus proche ou plus éloigné du centre de gravité de la masse; cependant les grains enflammés, plus éloignés du centre de gravité, auroient plus de vitesse dans la même progression arithmétique de leurs éloignemens; c'est-à-dire que les plus éloignés auroient plus de vitesse, & les plus proches auroient moins de vitesse à proportion de leurs éloignemens, parceque dans la même raison de leurs éloignemens ils seront poussés par un plus grand nombre de grains enflammés.

(9) Il suit de cette hypothèse toute naturelle, que si la poudre s'enflammoit dans un tems indivisible, les vitesses d'extensions de toutes les différentes masses sphériques de poudre seroient dans la raison de leur axe, qui est la fourtriplée de leur quantité, ou de leur poids; car autant de grains de poudre l'on compte dans l'axe élémentaire d'un globe de poudre autant de degrés de vitesse, auroit son extension comme on vient de le voir, & ce que l'on dit de cet axe élémentaire, d'un globe de poudre quel qu'il soit, se doit dire de tous les autres axes élémentaires de tout ce globe; puisque les extensions sont sphériques, comme les globes qui les ont produites; d'où il suit dans cette hypothèse que l'effort total de l'extension de tous ces grains de poudre d'un globe de poudre seroit égal au produit de l'effort total d'un axe élémentaire quelconque du globe par le nombre qui en exprime la multitude; or ce nombre qui en exprime la multitude, est en raison doublée des axes des globes *par la Géométrie*; puisque ce nombre n'est autre chose que la surface du globe même; car il y aura autant d'axes élémentaires dans ce globe, qu'il y a de points sur sa surface; & la vitesse d'un de ces axes étant dans la raison fourtriplée du globe, peut être prise pour la racine cubique, tout comme la surface pour le carré de cette racine cubique; donc le produit de cet effort total de l'effort d'un axe par le nombre qui en exprime la multitude, sera une raison triplée de l'axe; & par conséquent dans la raison des quantités de poudre; donc les quantités différentes de poudre des globes enflammés dans un instant indivisible sont proportionnelles à leurs efforts: il faut remarquer que l'on a supposé qu'il n'y ait pas plus de poudre dans un même espace d'un globe, que dans le même espace de l'autre; &

que l'on prend la seule vitesse d'extension pour la force d'un rayon, sans avoir égard aux grains de poudre qu'il contient : ce qu'il faut observer, parce que dans les autres sections suivantes, on aura égard à cette quantité de poudre ; & pour lors on dira que la force de la poudre est en raison quadruplée de l'axe du globe de poudre, parce qu'alors on multipliera les grains de poudre par la vitesse, pour avoir cet effort total d'un axe (*Fig. 3<sup>e</sup>.*).

(10) Si l'on suppose à présent les inflammations successives, & dans un tems conséquemment divisible, nous avons vu (7) que le nombre des balons croîtra dans la raison des premières, secondes, troisièmes, quatrièmes, &c. & infinies puissances, dont l'exposant seroit égal au nombre des instans de la durée de leurs inflammations, depuis son commencement jusqu'au départ du mobile : de sorte que cette hipotèse ne change en rien ce que nous venons d'établir auparavant ; mais elle est seulement une explication triviale & naturelle des inflammations. En supposant les inflammations successives & dans un tems divisible, nous avons vu que les vitesses des extensions des quantités de poudre enflammées d'un instant à l'autre, étoient entre elles dans le rapport même de leurs quantités ; à sçavoir dans celles des premières, secondes, troisièmes, quatrièmes, &c. & infinies puissances dont l'exposant est égal au nombre des instans ; mais il faut remarquer que l'on suppose aussi en même tems que ces inflammations subsistent & coexistent toutes ensemble ; ce qui n'est pas véritable, au contraire toutes les poudres enflammées dans le premier instant, seroient éteintes probablement à la fin de leurs extensions ; & par conséquent à la fin du premier instant : de sorte qu'il ne restera qu'un orbe enflammé à chaque instant, ce qui diminuera l'extension de cet orbe ; car la matière fluide enflammée ne trouvant plus d'obstacles, refluera en arrière de B vers A ; & par conséquent au lieu d'aller vers C, le globe fluide AC ne sera allé que vers D ; mais cela n'empêche point que les extensions ne soient dans le même rapport ; premièrement parce que l'air, soit une matière subtile, ou autre quelconque échauffée & dilatée, conservera la même force d'extension, laquelle sera en équilibre contre la matière du globe enflammé, puisque cette extension en est l'effet même : en second lieu, j'accorde par hipotèse que la matière fluide enflammée reflue en arrière de B vers A, & que l'atmosphère d'activité AC ne parvienne que vers D, je dis que cela ne trouble point le rapport des extensions entr'elles, ni des



quantités enflammées qui sont dans la même raison.

Car tout le globe éteint AB quelconque dans la suite des instans des inflammations, sera toujours dans tous la  $\frac{1}{4000}$  partie de l'orbe de l'inflammation existante BC, & cet orbe BC éteint, tout le globe éteint AC ne sera que la  $\frac{1}{4000}$  partie de l'orbe suivant existant CE, donc les quantités qu'il faut soustraire dans cette hipotèse, seront proportionnelles aux quantités faussement supposées; donc puisque ce qu'on doit ôter des quantités supposées, est dans le même rapport que ces mêmes quantités, les restes après les soustractions faites resteront dans leur même rapport *par la Géométrie*, je veux dire pour m'expliquer plus clairement, si l'inflammation a commencé par un seul grain, qu'il s'en est enflammé au premier instant 4000, au second instant le carré de 4000 — sa  $\frac{1}{4000}$ , au 3<sup>e</sup>. le cube de 4000 — sa  $\frac{1}{4000}$ , au 4<sup>e</sup>. le carré carré de 4000 — la  $\frac{1}{4000}$  partie; or il n'y a pas de doute que ces  $\frac{1}{4000}$  parties comme parties semblables de leur tout, ne soient dans la même raison que les globes ont entr'eux, ce qui est évident, puisqu'elles sont toutes chacune leurs  $\frac{1}{4000}$  parties; donc elles seront dans leur même rapport; il faut prouver encore que les vitesses des extensions seront aussi entr'elles dans le même rapport, en examinant la distance d'un orbe à l'autre à chaque instant, & nous verrons que ces distances sont entr'elles dans la raison des puissances semblables des quantités enflammées; car en supposant les inflammations routes coéxistantes, nous venons de démontrer que les globes des quantités enflammées, depuis le commencement des inflammations jusqu'à un nombre quelconque d'instans, sont dans la raison des puissances dont l'exposant est égal au nombre des instans écoulés; & à présent nous voyons évidemment, que quoique les inflammations ne subsistent pas ensemble, les quantités enflammées A,B,D,C,E, sont dans la même raison entr'elles, que si les quantités existoient toutes ensemble; donc leurs axes seront aussi entr'eux dans le même rapport des axes des inflammations qui coéxisteroient routes, & par conséquent dans la raison des puissances de la première inflammation d'un exposant égal au nombre des instans écoulés (7).

Pour rendre la chose plus sensible, considérons que chaque globe est la  $\frac{1}{4000}$  partie de celui qui le suit; nous concevrons d'abord que chaque axe précédent d'une sphère 4000 fois moindre sera la  $\frac{1}{4}$  partie de l'axe de la sphère suivante 4000 fois plus grande; donc en supposant les inflammations toujours subsistantes &

coéxistantes, nous avons toujours augmenté d'une  $\frac{1}{16}$  chaque axe de la sphère supposée existante, en ajoutant à l'épaisseur de l'orbe existant la  $\frac{1}{16}$  partie de tout l'axe des inflammations totales qui se sont déjà faites; or toutes ces  $\frac{1}{16}$  ajoutées seront en même raison entr'elles que leur tout; donc si nous ôtons de chaque axe supposé la  $\frac{1}{16}$  partie de chaque axe de ces inflammations à chaque instant, ce qui reste après la soustraction faite sera dans le même rapport de l'épaisseur de l'orbe, l'on voit que les quantités sont dans la raison des puissances de 4000, & que leurs axes sont dans la raison des puissances semblables de 16; car de même que les globes sont toujours 4000 fois plus grands d'un instant à l'autre, leurs axes seront aussi d'un instant à l'autre 16 fois plus grands en les supposant coéxistantes, & en supposant les inflammations non-coéxistantes, nous avons supposé l'inflammation d'un instant à l'autre de la  $\frac{1}{4000}$  partie plus grande qu'elle n'est effectivement, & son axe d'une  $\frac{1}{16}$  partie plus grand; d'où il suit que les inflammations effectives seront aux inflammations supposées comme 4000—1 à 4000, & les épaisseurs des orbes existans, ou les axes effectifs des inflammations seront aux axes des inflammations supposées, comme 15, 16.

Il paroît même que la chaleur augmentant toujours les inflammations d'un instant à l'autre, devroient surpasser cette proportion par la facilité que les grains de poudre auront toujours de plus en plus à s'enflammer à proportion de la chaleur qui augmentera.

*On applique cette Théorie aux effets de la Poudre.*

(11) Suivons notre raisonnement pour en faire l'application aux effets surprenans de la poudre, puisque la flâme doit s'introduire par les interstices des grains de poudre, il suit que si la poudre est pressée, d'une manière, qui empêche la communication de la flâme, soit par la forme, la figure, la doze de chaque grain, soit par le mélange d'un corps étranger, elle ne s'enflammera plus si promptement; & pour lors tous les balons n'étant pas enflés en même tems, l'un sera détruit quand l'autre s'enflammera, & lui fera place, & celui-ci fera place à un autre dans un même instant; & pour lors toutes les actions n'étant pas réunies seront inéficaces, semblable à plusieurs Forçats qui n'agiroient plus sur la chiorme ensemble; mais qui seroient l'un après l'autre leurs efforts inutiles; plus les interstices d'un grain à l'autre seront grands, moins il y aura de grains de poudre, & par conséquent

moins de balons & moins d'effort : plus les grains de poudre seront petits, moins aussi il y aura d'intervalles, & au contraire plus de balons dans un même espace, & par conséquent plus d'effort, puisque ces quantités de poudre entrent dans la composition de leur rapport, comme nous le verrons dans la suite ; plus il y aura de poudre & moins il y aura d'intervalles (pourvu néanmoins que la flâme puisse la pénétrer) ; & plus il y aura d'effort ; si tous les grains de poudre sont comprimés & resserés en poussière, alors ils seront contigus sans être continus, & n'y restant aucun vuide d'un grain à l'autre, la flâme ne peut s'étendre que successivement ; le tems de l'inflammation sera plus grand, & outre cela le nombre des balons enflammés croîtra seulement dans une progression arithmétique des instans, d'où il suit que la poudre fusera, & que cet effort sera d'autant moindre que le grain de poudre sera petit & serré : l'on voit par là la raison par laquelle les fusées, la poudre mouillée, la poudre pilée, n'ont presque aucun effort eu égard à cette même quantité de poudre bien grenée & bien renfermée ; on voit aussi pourquoi la poudre humide & mouillée a moins d'effort en retardant les inflammations qui ne subsistent plus ensemble, & par conséquent leurs efforts particuliers n'étant pas réunis, agissent moins efficacement ; on voit encore l'erreur de ceux qui croient de faire de bonnes épreuves des armes, en battant rudement la poudre avec une baguette de fer, d'une manière à la réduire en poulverain ; car pour lors la flâme ne pouvant se communiquer au travers des interstices, ne peut faire des inflammations si copieuses ; outre cela chaque grain étant infiniment petit est d'abord consumé ; ils ne se peuvent allumer que successivement, & durent peu, & ne sont jamais coexistans, il y aura par conséquent moins d'effort, puisqu'il y a de moindres balons, & en moindre quantité.

L'art de la poudre consiste à bien doser le Salpêtre, le bien raffiner, purifier le Souffre, mettre un charbon doux & inflammable, & sur tout de bien battre le tout, & le bien remuer ; car l'air qui est renfermé dans les grains étant comprimé, donne une grande force de ressort à leurs extensions, comme on le prouve par des expériences faites dans la machine pneumatique ; puisque s'il manque la moindre de ces qualités, ou l'inflammation seroit trop prompte, & tourmenteroit l'arme, & outre cela selon la longueur de la pièce, diminueroit la portée comme nous le verrons, ou bien elle seroit trop lente, & pour lors les balons ne subsistant

que successivement , se feront place l'un à l'autre sans se faire effort ; le grain de poudre fin & rond laisse un vuide suffisant pour le passage de la flâme ; de sorte que l'inflammation redouble de plus en plus ; le nombre des balons à chaque instant est par conséquent plus grand ; les balons d'un instant précédent subsistent encore avec ceux qui naissent dans le suivant , dans la raison des puissances d'un exposant égal au nombre des instans *comme nous venons de l'établir* , aussi voit-on que la poudre d'un grain fin & rond est excellente ; il faut cependant remarquer que la poudre ronde n'est pas bonne pour amorcer les armes à feu où le feu doit prendre le plus promptement qu'il est possible , parceque la poudre ronde ne présentant qu'un point de sa surface à l'étincelle qui l'allume , elle ne peut pas si vite s'enflammer que la poudre d'un grain irregulier qui lui peut présenter une surface entiere , pleine & concave ; mais dans l'arme où le feu se communique copieusement , & où la flâme en s'étendant enveloppe toute la surface de chaque grain , la rondeur des grains ne retarde pas l'inflammation.

L'on explique de même pourquoi la poudre fait si peu d'effet en plein air ; car si l'on met un boulet sur un gros tas de poudre après qu'elle sera consumée , il descendra par sa seule gravité sur le plan qui soutient la poudre sur laquelle il est posé , parceque ces balons enflammés pouvant prendre toute sorte de figures , lorsqu'ils rencontrent des obstacles , cedent au boulet , s'étendent , s'échappent de tous les côtés où ils ont un plus libre passage : cela nous doit faire remarquer ici que tandis que la poudre enflammée a trouvé un passage libre au travers des interstices de celle qui n'est pas allumée , elle ne la chasse point facilement ; car un boulet au milieu de la poudre de sa charge qu'on supposeroit enflammée tout à la fois , à peine fortiroit du Canon ; c'est même la maniere dont se servent ceux qui vendent des caracteres aux superstitieux idiots , qui cherchent à se charmer contre les armes à feu ; ils chargent dans leurs épreuves leurs fusils ou pistolets , de façon que la balle reste dans le milieu de la charge de poudre , de sorte qu'elle n'a plus aucune force. Je ne conseille cependant pas cette épreuve que je ne voudrois pas faire.

(13) L'on explique de même pourquoi la même quantité de poudre mise en un tas , de quelle figure qu'il soit , pourvu que sa base approche d'un quarré ou d'un cercle , s'enflamme plus vite que lors qu'elle est mise en trainée ; car la flâme s'étendant  
circulairement

circulairement, l'enflamme de tout côté à la ronde, au lieu que celle de la trainée ne s'enflamme que successivement, & ne s'étend à la ronde que dans la raison de sa largeur & non de sa longueur; d'où il suit que plus une trainée de la même largeur a de longueur, plus elle employe de tems pour son inflammation totale, & cela dans la raison des longueurs; car à chaque instant les sphères d'activité qui les composent, en les considérant comme élémens de la trainée étant égales, seront parcourues chacune dans un tems égal dans tous les points infinis de sa longueur; au contraire une trainée de même longueur & de différente épaisseur, emploiera moins de tems à s'enflammer totalement à mesure qu'elle sera plus épaisse; c'est-à-dire de plus grande largeur, en supposant que leurs bases soient sphériques, ou quarrées, ou homogènes de quelque autre figure quelconque; & moins les trainées de même longueur auront de largeur, & plus elles emploieront de tems pour leurs inflammations totales; enfin l'on explique de même pourquoi lorsque la poudre est mêlée avec le Sable, de la Cendre, du Fer, du Verre, &c. le feu ne la consume que difficilement, parceque les grains n'étant pas contigus ne se communiquent pas le feu; c'est pour cela que les grains de poudre restent si longtems dans la cendre, parce qu'ils ne s'enflamment pas l'un & l'autre, &c.

Devant que de fixer la vitesse des inflammations des trainées de différentes épaisseurs & d'une même longueur, il faudroit pouvoir trouver la durée, ou le tems que les sphères de poudre de différentes grandeurs emploient à s'enflammer; cette découverte nous seroit de la dernière importance, pour satisfaire ceux qui placent la perfection des pièces, à faire en sorte que l'extension de l'inflammation totale d'une charge accompagne jusqu'à la volée le mobile ou son boulet, & qui cherchent par conséquent la longueur des pièces par rapport à leurs charges, ou la charge des pièces par rapport à leur longueur, ce que nous examinerons bien-tôt; mais quoi qu'on ne puisse fixer ce tems précisément, & par la différente construction des poudres & par d'autres obstacles; cependant on ne laissera pas d'examiner le rapport de leur vitesse entr'elles qui nous est connu; nous avons dit que les vitesses des inflammations successives croissent d'un instant à l'autre dans la raison des puissances de la première inflammation, dont les exposans sont les tems de leur durée, de sorte que les vitesses sont d'un instant à l'autre  $a^1, a^2, a^3, a^4, a^5$ , &c. dont le

nombre qui exprime l'exposant de leurs puissances est égal au nombre des instans de leur durée (7) ; or les vitesses accélérées & acquises à chaque instant sont dans la raison des axes mêmes des quantités totales enflammées depuis le commencement de l'inflammation jusqu'à cet instant ; ce que je démontre ainsi ; il y a même raison d'un globe enflammé dans un tems quelconque limité , au globe enflammé dans l'instant suivant , que d'un autre globe enflammé dans un autre tems quelconque limité , au globe enflammé dans l'instant suivant , puisque l'un & l'autre seront aux inflammations totales précédentes comme 4000 à 1 , & leur diamètre comme 16 à 1 , par conséquent tout le demi-axe du globe total AC , sera au demi-axe AD du globe des inflammations précédentes , comme 16 à 1 ; de même tout le demi-axe AE sera au demi-axe CD des inflammations précédentes comme 16, 1 donc AC, AD :: AE, AC , d'où l'on tire  $AD \times AE = AC^2$  ; ce qui est confirmé d'ailleurs , puisque nous avons déjà vu AD, AC :: AC, AE : donc  $AC - AD, AC :: AE - AC, AE$  , donc la vitesse AC—AD du dernier instant est à la vitesse AE—AC d'un autre dernier instant , comme le demi-axe AC de l'inflammation totale , au demi-axe AE des inflammations totales de poudre : donc les vitesses à chaque instant sont en raison fourniplée des quantités enflammées quelconques , aussi bien que la somme des degrés des vitesses totales pendant le tems de la durée des inflammations , puisque l'on peut prendre les espaces AB, AD, AC, AE, parcourus pour la somme des vitesses , qui sont évidemment ( comme demi-axes ) de leurs sphères , en raison fourniplée de leurs quantités.

(14) Si nous connoissons seulement la durée précise de l'inflammation d'un grain de poudre , nous fixerions la quantité de poudre enflammée , lorsque les inflammations commencent par le centre des masses semblables de poudre à la fin d'un tems déterminé , puisqu'elles seroient en raison des puissances , dont les exposans croissent dans la suite des nombres naturels de la durée des instans , & en prenant la racine cubique des puissances , on auroit la raison des globes , la somme des vitesses par conséquent , & les degrés de vitesse acquis au dernier instant , & même à chaque instant.

Si nous comparons néanmoins les vitesses de chaque instant à la vitesse d'un grain de poudre , en supposant que le feu prenne par un seul grain du centre ; un globe qui auroit pour élémens de son demi-axe 16 grains homogènes de cette poudre , seroit enflam-

mé en même tems qu'un seul grain, c'est-à-dire, dans un instant : un globe qui auroit 16 fois le diamètre du précédent, c'est-à-dire 16 fois 16 grains de cette poudre pour élémens de son axe employeroit deux instans ; un autre qui auroit 16 fois le diamètre de celui-ci, c'est-à-dire 256 fois 16 grains pour élémens de son axe en employeroit 3, celui qui auroit pour élémens la 3<sup>e</sup>. puissance de 16, c'est-à-dire 4096 diamètres du premier en employeroit 4, &c. ; supposons qu'il y ait 3 grains ou même 6 d'une poudre fine dans l'espace d'une ligne, il y en aura 72 au pouce : le premier grain employe un instant à parcourir son axe d'activité, qui est de 16 grains ; le second 16 fois plus grand a pour son axe d'activité 256 grains qu'il parcourt dans le second instant, & tout l'axe total de la consommation est de 272 grains ; le 3<sup>e</sup>. est 16 fois plus grand, son diamètre a 4096, qui surpasse la grosseur d'une sphère de 4 pieds 8 pouces  $\frac{5}{8}$  de diamètre ; l'on voit que les globes de poudre qui s'enflamment par un seul grain, jusqu'à la grosseur de 2 ponce de diamètre, n'employent pas le double du tems qu'un seul grain de poudre employe pour achever leurs extensions totales ; on voit que ceux qui ont 4 pieds de diamètre, n'employent jamais 3 fois le tems d'un grain de poudre ; car l'ordre des puissances de 16 qui se surpassent d'un degré, est 16, 256, 4096, &c. dont les sommes sont 16, 272, 4372 ; l'on voit de quelle vitesse augmentent les inflammations ; & que le mouvement accéléré des graves, n'a rien d'approchant de cette vitesse ; puisque les espaces parcourus à chaque instant étant augmenté de l'unité, ne sont que dans la raison des tems mêmes, au lieu que dans les inflammations les espaces croissent dans la raison des puissances de leur première inflammation, desquelles puissances les exposans sont les tems.

Or les effets des extensions sont toujours dans la raison des degrés de vitesse des momens des inflammations qui les produisent, & parceque les degrés de chaque instant sont dans la raison fourniplée des quantités enflammées, il s'en suit que leurs effets seront dans la raison fourniplée des quantités enflammées.

*Vitesse d'inflammation des différentes trainées de Poudre.*

(15) La vitesse acquise à la fin des extensions des différens globes de poudre sera en raison fourniplée des globes (7) ; donc la vitesse des trainées de différente grosseur sera en raison de leur

épaisseur ; si l'on suppose une trainée de 3 pieds de longueur sur 3 pouces en quarré d'épaisseur , de sorte que chaque pouce courant de cette trainée contienne uniformément dans toute sa longueur 9 pouces cubes de poudre ; & si l'on suppose une autre trainée de 12 pouces de longueur sur un pouce en quarré d'épaisseur , de sorte que à chaque pouce courant dans toute sa longueur , elle contienne uniformément un pouce cube de poudre , je dis que ces deux trainées seront enflammées dans un même tems ; car les deux sphères d'activité étant une fois achevées , elles continueront chacune leur chemin sur la longueur de chaque trainée par un mouvement égal & uniforme , comme trainée de même épaisseur (13) ; donc elles parcourront leurs trainées l'une & l'autre avec les degrés de vitesse acquis dans l'inflammation de leurs sphères d'activité ; or où elles gardent tous les degrés de la vitesse de toute l'inflammation de leurs sphères , & la vitesse est en raison des hauteurs des bases , lesquelles hauteurs sont elles-mêmes les axes de ces sphères , où elles parcourent leurs trainées avec la dernière vitesse acquise du dernier instant de leurs extensions , & pour lors ces vitesses sont également dans la raison soustriplée des sphères comme nous l'avons vu , & par conséquent elles seront également dans la raison des diamètres de leurs épaisseurs ; mais rien ne peut augmenter ce dernier degré de vitesse acquise à la fin de l'inflammation des sphères d'activité ; rien ne pourra non plus augmenter la somme des vitesses de la durée des inflammations , en supposant que ces vitesses subsistent toutes , puisque la sphère d'activité qui les a produites étant regardée comme élémens de la trainée sera égale & uniforme dans toute sa longueur par l'hypothèse ; de même rien ne pourra diminuer la vitesse , puisqu'à mesure que les inflammations d'un élément de chaque trainée seront éteintes , les inflammations d'un semblable élément seront toujours subsistantes , & par conséquent leurs extensions égales : donc la vitesse uniforme d'une trainée sera à la vitesse uniforme de l'autre comme 3 , qui est le diamètre de la base , ou hauteur de l'une est à 1 , qui est le diamètre de la base de l'autre ; or autant de sphères d'activité d'un pouce on prendra dans la longueur de 12 pouces de la petite trainée , autant de diamètres de 3 pouces on prendra dans la grosse trainée de 3 pieds , à sçavoir 12 , puisque les vitesses sont dans la raison de 1 à 3 : donc tandis qu'un élément de la trainée d'un pouce d'épaisseur aura parcouru sa sphère d'activité , il se sera enflammé un pouce cube



de poudre ; mais dans le même tems l'élément de la trainée de 3 pouces d'épaisseur aura parcouru la sienne , & par conséquent il se fera enflammé 9 pouces cubes de poudre, tandis que dans la trainée d'un pouce , il ne s'en est enflammé qu'un ; donc les deux trainées seront enflammées entièrement dans toutes deux à la fois & dans un même tems.

(16) Si l'on suppose les deux trainées précédentes d'une égale longueur , alors les tems de leurs inflammations seront dans la raison inverse des diamètres de leurs bases ; car si la grosse trainée n'a voit que 12 pouces de longueur, puisqu'il s'en enflamme à chaque instant 3 pouces courants, tandis que dans la petite trainée il ne s'en enflamme qu'un pouce courant à chaque instant, la grosse trainée aura été entièrement enflammée au 4<sup>e</sup>. instant, & la petite trainée au 12<sup>e</sup>. instant seulement : donc 4, 12 :: 1, 3, mais la raison de 1 à 3 est l'inverse de celle de leurs bases : donc &c.

Si les inflammations de différentes trainées de diverses longueurs & de différentes épaisseurs avoient duré pendant un tems quelconque précis & égal, les quantités enflammées seroient en raison triplée des diamètres de leurs bases ; & par conséquent les vitesses uniformes des inflammations seroient entr'elles dans la raison soustriplée des quantités des trainées.

Si les trainées de poudre sont de différentes largeurs, mais de la même longueur, leurs vitesses de leurs inflammations uniformes seront entr'elles dans la raison soudoublée de la quantité des trainées ; car les vitesses seront dans la raison des racines des bases comme auparavant, puisque la longueur de la même trainée ne change rien à la vitesse de l'inflammation de la sphère d'activité ; mais les bases sont dans la raison des quantités, puisque les prismes semblables d'une même hauteur sont dans la raison de leurs bases *par la Géométrie* : donc au lieu des bases on peut prendre leurs quantités, & par conséquent la soudoublée des quantités, au lieu de la soudoublée de leurs bases, qui est dans la raison de leurs vitesses uniformes d'inflammation.

*La différente quantité de Poudre qui s'allume dans le premier instant, apporte une grande variation dans les quantités qui s'allument dans les instans suivans.*

(17) Nous avons supposé que le feu ne prenoit que par un seul grain du centre ; si l'on suppose à présent que l'inflammation ait

commencé par plusieurs grains à la fois, au lieu de prendre 16 grains pour l'extension de l'inflammation du premier instant, il faudroit prendre 16 fois le diamètre de la quantité des grains enflammés pour l'axe de la sphère d'extension du premier instant, & pour l'extension de l'inflammation du 2<sup>e</sup>. instant; il faudroit prendre la 2<sup>e</sup>. puissance de 16 multipliée par le diamètre de la quantité des grains enflammés au premier instant, & ainsi de suite pour tous les autres instans, &c. Il suit de-là qu'à chaque instant les quantités des inflammations qui ont commencé par plusieurs grains du centre, seront aux quantités des inflammations du même instant, qui ont commencé par un seul grain du centre dans la raison des quantités par où l'inflammation a commencé; de sorte que si l'inflammation a commencé par 10, ou 100, ou 1000 grains, au lieu d'avoir commencé par un seul grain, à chaque instant elles seront ou décuples, ou centuples, ou 1000 fois plus grandes, que si elles n'avoient commencé que par un seul grain; ce qui est bien évident; puisque si je nomme B, la quantité d'un seul grain de poudre par où l'inflammation a commencé une fois, & P le nombre des grains par où l'inflammation a commencé une autre fois, supposant  $a = 4000$ , l'on aura dans le premier cas d'un seul grain (7)  $aB, aaB, a^3B, a^4B, \&c.$  dans le second cas de l'inflammation, qui commence par plusieurs grains; nous avons au premier instant  $aP$ , au second  $aaP, a^3P, a^4P, \&c.$  donc  $aB, aP :: B, P$ ; puisque  $aPB$  produit des extrêmes  $= aPB$ , produit des moyens, & ainsi dans tous les autres instans; mais P représente les quantités par où les inflammations ont commencé: donc, &c.

(18) L'on voit par là la différence que les quantités différentes de poudre par où les inflammations commencent, peut apporter dans la quantité de poudre qui s'enflamme en des tems égaux, & parceque les quantités des inflammations ne scauroient changer sans que leur vitesse d'extension ne change aussi dans la raison soûtriplée des quantités; il s'ensuit que les portées des mêmes charges dont l'inflammation commenceroit différemment une fois que l'autre, seroient par conséquent toutes différentes, quoique tout le reste fût égal; ce qui prouve l'imperfection de nos bouches à feu.

(19) Si les grains de poudre sont plus gros, les premières inflammations du premier grain seront donc plus grandes, & la vitesse acquise à la fin de l'inflammation de ce grain, sera en raison

soûtriplée de ce grain ; & toutes les vitesses acquises à la fin des autres instans quelconques , seront dans la raison des puissances semblables de 8 axes d'un grain aux puissances semblables de 8 axes de l'autre grain ; il résulte de-là que si les quantités de la poudre dont le grain est gros, n'occupent pas plus d'espace que les mêmes quantités de poudre dont le grain est plus fin, les vitesses acquises à la fin d'un même tems par la poudre à petit grain, seront dans la raison de la puissance semblable de 8 axes d'un grain à la puissance semblable de 8 axes de l'autre ; & par conséquent la poudre d'une même doze & d'une même finesse à gros grains est meilleure pour les pieces longues d'un certain calibre, que la poudre homogène d'un grain petit, en supposant que la même quantité de l'une ne tienne pas plus d'espace que la même quantité de l'autre , parceque les extensions étant plus grandes avec les gros grains, elles accompagneront mieux le mobile dans la volée jusques à son débouché ; au contraire la poudre à petits grains est meilleure dans les petites pièces que la poudre à gros grain ; parceque dans les petites pièces, les premières extensions étant moindres par la petitesse des premiers grains enflammés, le boulet qui doit passer par tous les degrés de vitesse en parcourant sa volée, allant plus lentement donnera le tems au reste de la poudre d'achever & son inflammation & son extension jusqu'à la bouche de la pièce ; parceque les mortiers à bombes & à pierres, &c. & toutes les pièces de cette nature ont l'ame courte, la poudre d'un grain le plus fin, & la plus sèche & la plus raffinée y est absolument nécessaire ; car les mobiles devant passer par tous les degrés de vitesse en parcourant la volée, elles ont besoin d'une inflammation plus prompte, pour que l'extension du dernier instant de l'inflammation qui les a chassé soit plus grande, plus copieuse & plus égale, comme nous le détaillerons plus distinctement dans la suite ; il suit aussi que la poudre fine, & d'un grain irregulier, est absolument nécessaire pour les amorces, parce que le feu prenant plus vite & plus facilement comme nous l'avons vu, & outre cela en plus grande quantité, les inflammations en seront beaucoup plus grandes.

## SECTION SECONDE,

*Sur la force de la Poudre enflammée par rapport à l'espace qui la contient.*

(20) **N**OUS venons de voir l'effort de la poudre en considérant son inflammation; il nous reste encore à examiner son effort par rapport au canal qui la renferme, & par rapport au poids ou autre obstacle qui s'oppose à sa dilatation: considérons donc la poudre dans une arme à feu renfermée dans une chambre sphérique, & supposons que l'inflammation commence par son centre de gravité, & qu'il n'y ait ni boulet ni bouchon sur la charge.

La poudre alors ne pouvant pas se dilater avec liberté, agira circulairement par sa force centrale d'extension en étendant chaque lame, ou partie quelconque de son fluide, du centre de chaque grain vers sa circonférence, ainsi que nous venons de voir qu'elle l'a fait au milieu de l'air; car sa qualité est la même aussi bien que sa quantité, soit qu'elle soit en liberté, ou qu'elle soit renfermée; la poudre s'enflammera de la même manière que le premier cube, ou globe égal qui seroit le premier élément d'une traînée qui a son axe égal à sa largeur, & dont l'inflammation commence par le centre de gravité; car le feu s'étend dans les vuides de l'un comme dans les vuides de l'autre; mais avec cette différence que la flâme dans celui-ci repoussée par la résistance du plan qui la soutient débordera d'abord & s'élèvera au-dessus, où elle ne trouve autre résistance que celle d'un air fluide, la poudre au contraire renfermée dans cette chambre sphérique étant gênée, & ne pouvant se dilater, sera repoussée de tous les points infinis de sa superficie concave qui résiste à sa force d'extension; le fluide enflammé obligé par conséquent de s'étendre, ira au travers des grains du reste de sa charge du côté de la moindre résistance, qui est l'air dont les parties semblables environnantes, sont d'un ressort d'une force moindre, & par conséquent cette matière enflammée enveloppera tous les grains qui seront dans l'espace de son extension, & les enflammera *par notre demande*, & les ayant enflammés, l'extension de ce grain enflammé étant la même dans la chambre sphérique comme dans l'air, tous ces balons  
tendront

tendront à s'enfler & à s'étendre tous à la fois, & ne pouvant le faire à cause des parois de la chambre qui leur oppose une résistance supérieure agiront du côté le plus foible; & tous en redoublant leur vireffe prendront l'orifice de cette chambre, en chassant la colonne d'air de la volée qui s'oppose à leur passage; semblable à deux liqueurs d'une pesanteur spécifique différente, dont la plus légère cède sa place à la plus pesante qui la comprime & l'élève au-dessus d'elle; les balons ainsi élargis à mesure qu'ils s'étendent dans la volée prendront leur grosseur, & cesseront de s'opposer à ceux qui les suivent: ceux-ci au sortir de l'orifice de la chambre trouvant un plus grand espace, se dilateront & suivront immédiatement ceux qui les précèdent, comme ils seront suivis des autres balons qui seront derrière eux: on voit que ces balons, au sortir de leur chambre, heurteront en foule contre son orifice, & redoublant leurs efforts, redoubleront leurs vireffes jusqu'à ce que les premiers sortis ayant atteint la bouche de la volée trouvent une liberté entière au travers de l'air, & se feront place ainsi les uns aux autres, jusqu'aux derniers balons subsistans, qui auront aussi dans la volée même la liberté de s'étendre, & par conséquent n'en sortiront plus, & y acheveront leurs extensons, alors la poudre allumée étant en partie consumée & totalement allumée, il restera une partie de la flâme qui s'étendra dans la pièce, & l'autre dehors, & une partie de la fumée (qui n'est autre que les parties terrestres que la flâme n'aura pu évaporer & diviser jusqu'à sa destruction totale) restera dans la volée, & l'autre au dehors: l'air qui n'étant pas en équilibre contre le ressort de ce fluide lui aura cédé, victorieux à son tour reprendra sa place & la livrera au gré du vent qui l'agite; tout le reste subsistera comme auparavant, & il ne restera que le bruit de la détonnation, que la concavité des nuées & des échos prochains réitéreront successivement.

(21) De ce récit simple & naturel, qui n'est qu'un abrégé de ce que nous avons déjà établi, il suit que l'effort de chaque balon à s'enfler, qui agit du centre vers la circonférence & circulairement, agira par conséquent également sur tous les points infinis d'un même cercle de la volée, qui est dans le plan de son équateur, en considérant ce cercle comme élément du cylindre de l'ame de la pièce, Donc si toutes les couronnes infinies du métal que l'on peut prendre pour élément de la pièce, sont chacune d'une même largeur, à l'entour d'un même point pris dans l'axe

D

de la volée, l'effort contre tous les points infinis de la même couronne est égal, puisque l'effort par lequel le métal est repoussé & éloigné du centre en-delà de sa circonférence, n'est autre chose que le produit de l'extension de la poudre, qui fait effort contre cette couronne par le poids, ou la superficie de cette couronne qu'on prend pour ce poids : donc les largeurs d'une couronne quelconque métallique de la pièce étant égales, leurs poids seront aussi égaux; mais la force des ressorts des quantités de poudre qui agissent contre les points infinis des largeurs des couronnes, qu'on peut regarder comme élémens de ces couronnes est égale : donc les produits de ces quantités égales, par des quantités égales seront aussi égaux ; & par conséquent les efforts sur tous les points de cette couronne qui sont dans cette raison des produits seront aussi égaux : donc toutes les parties de cette couronne subsisteront dans un parfait équilibre; car si un seul point résiste, puisque nous le supposons en équilibre avec la force de la poudre, tous les autres points de la couronne métallique qui sont en équilibre avec celui-ci ( puisque le poids & la tenacité seront la même dans un métal homogène ), seront aussi en équilibre avec tous les autres efforts des cercles enflammés qui sont égaux, & par conséquent tout restera dans un parfait repos; car toutes ces actions d'ailleurs & ces résistances étant contraires, opposées & égales, l'une ne sçauroit vaincre l'autre, & pour lors il se fera une destruction totale de part & d'autre ; car une partie d'une couronne ne pourroit s'élever sans entraîner après elle sa partie opposée & égale qui tend avec la même force directement contraire à s'abaisser, & aucune partie d'une même couronne ne sçauroit aussi aller d'un côté quelconque, sans entraîner après elle sa partie diamétralement opposée, qui tend par une force égale & contraire à un autre côté opposé; d'où il suit que si toutes les couronnes qui sont en-delà du centre de gravité de la pièce, sur lequel on la suppose appuyée sur un point inflexible, sont également chargées que toutes les couronnes prises en-deçà du centre de gravité vers la culasse, & que chaque couronne soit parfaitement concentrique à l'axe de la volée & également chargée dans tous ses points, les efforts qui tendent à les separer ou à les mouvoir, étant parfaitement égaux, la pièce subsistera en entier dans la direction, en supposant qu'elle ne puisse ni avancer ni reculer, étant retenue par un point inflexible à son centre précis de gravité; car pour lors elle ne sçauroit ni s'élever, ni s'abaisser, ni

se détourner à droite ou à gauche de sa direction , puisque de tous les côtés les actions opposées sont égales en elles.

(22) Il n'en est pas de même si les épaisseurs & les poids des métaux sont différens ; car alors le plus fort emportera le plus foible dans la raison de la différence des poids , puisqn'on peut considérer ces efforts comme des puissances contraires & opposées diamétralement ; or ces puissances n'étant que les produits des poids par les efforts , & les efforts sur chaque couronne étant toujours égaux , ces produits seront dans la raison de leurs dimensions inégales , qui est celle des poids , en supposant que la pièce par sa densité & tenacité soit capable de résister ; autrement elle éclateroit ; pour lors si les parties des couronnes métalliques d'un côté sont plus chargées que leurs parties opposées de l'autre , la pièce se détournera de sa direction , ou en s'élevant , ou en s'abaissant , ou sur la droite , ou sur la gauche du côté le plus chargé , avec une force qui sera dans la raison des différences des poids des parties les plus chargées , au poids des parties qui sont moins chargées.

On voit combien il est important de faire que l'axe d'une pièce soit concentrique à toutes les couronnes infinies métalliques qui la composent pour la justesse de son tir , puisque cet axe ne sçauroit varier sans charger les parties de chaque couronne d'un côté plus que de l'autre , & par conséquent sans la détourner de sa direction du côté le plus chargé.

L'on voit aussi pourquoi les pièces reculent sans recourir à la colonne d'air ; car l'air n'est pas rentré dans la pièce dans le tems que la flâme est dans l'ame , cependant elle a déjà reculé , & l'air n'y contribue qu'en aidant à la force de la poudre ; car puisque cet effort est sphérique il agira contre la culasse , tandis que l'effort opposé diamétralement qui le devoit tenir en équilibre agira seulement sur la colonne d'air : donc le recul doit être du côté de la culasse , puisque le produit du poids de la culasse , par le même effort , est plus grand que celui de l'air par le même effort , donc elle doit reculer , à moins que le frottement ou autres obstacles ne s'y opposent : d'ailleurs la flâme n'a aucun appui contre la volée pour agir contre elle , n'appuyant que sur la colonne d'air de la volée qui ne lui est pas unie , comme la culasse , qui ne sçauroit céder sans entraîner avec elle la pièce , à moins qu'elle ne creve : ce qui est contre l'hypothèse.

(23) Si nous ajoutons un gros bouchon bien refoulé avec une

bale sur la charge, il est certain qu'il se fera un plus grand effort contre la culasse, le boulet & contre le bouchon qui s'opposent à la dilatation des balons, dans la raison des différences de la résistance de cette charge contre la flâme, à la résistance de l'air contre la flâme : donc plus la résistance sera grande, plus l'effort contre la culasse le sera aussi ; parce qu'il s'y fera un point d'appui contre cet obstacle, contre lequel les ressorts des globes enflammés agiront avec plus de violence, & par conséquent la feront reculer davanrage ; plus la poudre, étant refoulée, sera renfermée dans un moindre espace, pourvu néanmoins que la flâme puisse passer au travers des interstices, moins l'air extérieur aura de communication avec celui de la charge, plus il y aura de poudre, plus elle sera forte & sèche ; plus le boulet sera pesant, &c. plus aussi le nombre des balons augmentera, la colonne d'air & l'obstacle du reste de la charge qui s'oppose à la dilatation de la flâme du côté de la volée sera plus grand, & par conséquent les inflammations plus promptes & plus copieuses ; parceque l'effort du premier instant ne sera pas en état de vaincre cet obstacle, mais son extension cependant se fera également dans les interstices des grains, & par conséquent les enflammera dans l'instant suivant : de sorte que le boulet partira avec de plus grandes vitesses dans la raison des puissances d'un exposant égal au nombre des instans de la durée des inflammations (7) ; la pièce souffrira par conséquent un plus grand effort, & sera plus tourmentée ; elle aura besoin d'une plus grande ténacité & d'une plus grande épaisseur, pour les équilibrer & les surpasser ; & pour lors si elle résiste à l'effort, le boulet sera chassé plus violemment, parceque la culasse fera un point d'appui réciproque aux balons contre le boulet qui leur résiste ; cet effort qui chasse le boulet, lequel lui cède, sera moindre contre le boulet, tandis que la culasse qui résiste sera inébranlable, & en sera repoussée & reculera par conséquent sans cependant faire place aux balons qui la pressent, tandis que le boulet en cédant leur fait place, diminue leur compression, & par conséquent leurs efforts ; d'où il suit évidemment que plus les pièces seront chargées & refoulées (à un certain point qui n'empêche point la communication de la flâme dans la charge), si les épaisseurs du métal ne sont pas égales à l'entour de leur axe, plus elles seront détournées de leurs directions ; car les produits des mêmes différences des poids des métaux par ces efforts seront plus grands à mesure que les efforts le seront aussi ; mais la résistance.



de la pésanteur des pièces, pour n'être pas détournées de leurs directions, étant la même, les efforts au contraire ayant augmenté, la vitesse de leur détournement sera plus grande aussi.

(24) Puisque l'effort des balons est circulaire, il se fera un équilibre entre les efforts particuliers des balons qui composent une charge; & par conséquent à mesure que les efforts contre le boulet diminueront par la diminution des compressions, parce que le boulet cédant les espaces augmentent, les efforts contre la culasse diminueront aussi; & il se fera autant d'effort contre l'un que contre l'autre: donc ces deux efforts seront égaux; or l'effort contre la culasse est le produit du poids de la pièce qu'elle entraîne après elle par sa force de ressort, & l'effort du boulet est le produit du même effort par le poids du boulet, dans lequel on comprend la résistance du bouchon & de la colonne d'air; les mêmes efforts sont aussi égaux aux produits des poids par leurs vitesses: donc le produit de la vitesse du recul du canon par son poids sera égal au produit de la vitesse du boulet par son poids; on comprend dans le poids la résistance de l'air, & du bouchon qui lui aide à faire obstacle à l'extension des balons; & parce que les distances où les mobiles arrivent par des projections faites sous une même élévation sont en raison doublée de leur vitesse *par la seconde partie*; il s'ensuit que le produit du poids du boulet par la racine quarrée de la distance où il est parvenu, est égal au produit du poids de la pièce, par la racine quarrée de la vitesse de son recul: donc en divisant le produit du poids du boulet & de la racine quarrée de la portée par le poids du canon, on aura la vitesse initiale du recul, laquelle ne peut être fixée plus précisément, parce qu'elle est indéterminée, & qu'elle peut être augmentée ou retardée par l'inclinaison différente des plates-formes, leurs différentes solidités par la structure des roues, des aissieux, &c. dont la combinaison peut donner une infinité de cas différens; mais du côté de la force absolue d'impulsion contre la culasse, on peut conclure que les vitesses initiales du recul des pièces sont aux vitesses initiales des boulets ou mobiles quelconques en raison reciproque des poids des boulets & des poids des pièces, en faisant abstraction de la résistance du bouchon & de la colonne d'air, & supposant les élévations égales.

Si l'on tire une pièce sous toutes sortes d'élévations depuis 0 degrés à 90, avec une même charge homogène en tout, & par rapport au poids, & par rapport au réfolement, &c. les obstacles

de la pesanteur des boulets augmentans dans la raison des Sinus des élévations (puisque'ils peseront sur la charge dans cette raison) : la première force motrice qui mettra le mobile en mouvement sous une élévation quelconque, sera à la première force motrice qui mettra le même boulet en mouvement sous une autre élévation quelconque, dans la raison directe des Sinus des élévations ; où l'on voit par conséquent que les forces motrices augmentent toujours depuis 0 à 90 degrés, où elles sont absolues ; les boulets ou mobiles partiront plus tard, quoique tout soit égal dans une même pièce sous une grande élévation ; & par conséquent l'effort qui met en mouvement le boulet, doit être plus grand contre la culasse des pièces sous les grandes élévations que sous les petites ; mais si l'on a égard aux affûts qui reçoivent moins directement l'impulsion du recul, sous les directions élevées que sous les horizontales, dans la raison des Sinus des mêmes élévations ; on voit que la proportion de la vitesse du recul sera la même, puisque la vitesse respectivement imprimée à l'affût par le recul, décroît dans la même proportion que la force absolue imprimée sur la culasse, & qui agit contre l'affût pour le faire reculer, augmente à sçavoir du Sinus de leurs élévations, & que les reculs par conséquent doivent être les mêmes de ce côté sous toutes sortes d'élévations, pourvu que le reste soit égal.

Il faut remarquer cependant que cela suppose que l'augmentation de l'effort sous une élévation soit égale, précisément à la diminution causée par l'obliquité de sa direction contre l'affût ; mais si les efforts des premières quantités motrices des boulets, sont moindres que les efforts des quantités totales enflammées de la charge, par rapport à leurs directions plus ou moins obliques contre l'affût, la pièce reculera plus sous les directions horizontales, & sous les élévations moindres que sous les grandes élévations ; ce qui arrive ordinairement, & prouve que l'augmentation de la poudre allumée au départ du mobile, est moindre que les efforts de la charge totale ; & par conséquent la diminution du recul causée par l'obliquité de la direction de l'effort total de la charge contre l'affût étant plus grande que l'augmentation de la première force motrice par l'élévation, la pièce reculera moins.

Si la ligne  $FD$  (Fig. 4<sup>e</sup>) sur la direction  $DC$ , représente la force absolue du recul, sous une élévation, & la ligne  $DL$ , celle du détournement de la pièce de sa direction  $DC$ , l'on voit que le canon suivra la diagonale  $FL$ , du parallélogramme des deux forces,

si rien ne le détermine à prendre une autre direction, c'est-à-dire que tout soit dans une exacte précision de cette Théorie; & comme la ligne  $LD$ , représente la différence des poids des parties plus chargées d'un côté de l'axe que de l'autre, & la ligne  $FD$ , celle du poids de la pièce; la ligne  $FD$ , sera toujours plus grande que la  $DL$ ; & comme  $DL$  varie à l'infini, par la différente mal-façon des pièces, qui peuvent avoir leurs épaisseurs inégalement distribuées à l'entour de leur axe d'une différente manière à l'infini, les pièces reculeront selon des directions  $LF$ ,  $FD$ ,  $FM$ , à l'infini, selon le rapport de  $FD$ , à  $DL$ ,  $DM$ , &c.

(25) Les fluides ayant toutes leurs parties en équilibre, l'effort d'un balon sera en équilibre avec les efforts quelconques d'un chacun des balons infinis, qui composent le fluide enflammé, & par conséquent sera en équilibre avec tous; donc l'effort d'un cercle qui fait l'élément d'un fluide enflammé cylindrique, sera égal à chaque effort de chacun des autres cercles de ce fluide, & en équilibre avec tous: donc la force totale de toutes les quantités enflammées dans une pièce cylindrique, sera égale au produit de l'effort d'un cercle, par le nombre qui en exprime la multitude, c'est-à-dire aux quantités mêmes; car l'effort d'un cercle est égal à sa superficie, puisqu'il est égal à l'effort d'un rayon qui en fait l'élément par le nombre qui en exprime la multitude, c'est-à-dire au nombre des grains, puisqu'ils sont dans cette raison de l'effort qui est 8 fois leur extension: donc l'effort d'un cercle, est le produit des grains qui composent son axe (c'est-à-dire son axe même), par leur nombre qui est aussi l'axe même; cet effort sera donc dans la raison doublée de son axe, par conséquent dans celle de sa surface, & l'effort de tous les cercles sera dans celle du produit d'un de ces cercles, par le nombre qui en exprime la multitude, lequel nombre est celui des grains qui composent l'étendue de l'axe de la pièce; mais le produit d'un cercle par l'axe d'un cylindre, qui a ce cercle pour base, est égal au cylindre: donc la somme totale des efforts d'une quantité de poudre enflammée est dans la raison des quantités même, ou des espaces qui les renferment qui sont dans la même raison. On ne comprend pas la poudre dans l'effort d'un cercle; car si on la comprenoit, il faudroit prendre pour cet effort le produit de cette quantité de poudre par la vitesse de son extension.

*Efforts de la Poudre enflammée, à mesure qu'elle est renfermée dans des espaces differens.*

(26) Nous avons pris un cercle pour élément d'une quantité enflammée, parceque l'inflammation est circulaire; mais de quelque figure que soient les fluides, & de quelque figure que soit l'espace qui les contient, ils se mettent toujours en équilibre entre eux; chaque balon sera toujours en équilibre contre tous les autres balons d'une charge, de quelque figure que soit la chambre; d'où il suit que l'effort total du fluide enflammé sera toujours dans la raison de l'effort d'un grain multiplié par le nombre qui en exprime la multitude, & par conséquent de la quantité même; de quelque figure que soit la chambre qui le contient, pourvu que la quantité de poudre enflammée, & l'espace de la chambre qui la contient soient toujours proportionnelles: de sorte qu'on suppose à présent que les inflammations soient toujours totales & homogènes dans toutes les chambres; sans cela la figure des chambres variant les inflammations, les efforts des différentes quantités de poudre dans différentes chambres, ne seront plus dans la raison des quantités; & si dans une espace il y a plus de poudre à proportion d'un autre espace, plus une même quantité du fluide enflammé sera gênée & renfermée dans un moindre espace, & plus les efforts absolus de cette quantité seront grands, contre la superficie de l'espace environnant qui la gêne; car pour lors les efforts de chaque cercle seront plus grands dans la raison inverse de l'espace, puisque plus les espaces sont petits, & plus les efforts d'une même quantité seront grands, & les parties des surfaces de l'espace environnant, contre lesquels les balons font effort, seront moindres dans la raison des espaces; or plus ces parties seront petites, & plus il y aura de balons ou de cercles dans une même quantité de poudre contre chaque partie: donc les forces totales des poudres enflammées dans differens espaces, sont dans la raison inverse de la doublée des espaces; il faut considérer, pour rendre la chose plus sensible, que puisque en general les efforts sont dans la raison directe d'un effort multiplié par le nombre qui en exprime la multitude, & que chaque effort croît dans la raison inverse de l'espace, le nombre des balons qui en exprime la multitude demeure véritablement le même; mais ils se réunissent en plus grande quantité contre une même partie des surfaces

surfaces environnantes, dans la raison de la diminution de l'espace : donc c'est la même chose que si le nombre des efforts croissoit dans cette même raison contre une même partie de cette surface.

(27) Si l'on suppose au contraire différentes quantités de poudre enflammée dans un même espace ; il faut considérer que l'effort d'un cercle croîtra dans la raison de la compression, qui dans un même espace fera dans la directe des quantités ; car plus il y en aura & plus la compression sera grande : en second lieu par l'augmentation de la quantité l'effort croîtra dans la raison même des quantités, puisque les efforts en general sont dans cette raison directe : donc les efforts contre les surfaces environnantes qui s'opposent à leurs extensions dans un même espace, & par conséquent avec une même surface sont dans la raison directe de la doublée des quantités : il faut remarquer que l'on suppose dans cette démonstration que la chambre est cylindrique, & que les différentes quantités sont dans une même chambre : cependant généralement de quelque figure que soient les chambres ; les espaces étant égaux, les efforts des différentes quantités de poudre enflammée seront toujours dans la raison directe doublée des quantités ; car l'effort d'un seul grain y croîtra toujours dans la raison directe des condensation, qui dans un même espace croîtront toujours dans la raison directe des quantités : donc l'effort d'un grain étant plus grand dans la raison des quantités, & le nombre des grains étant les quantités mêmes, il est évident que ce produit qui fait l'expression de l'effort total sera dans la raison directe de la doublée des quantités.

(28) Il suit enfin évidemment, que si l'on suppose les quantités de poudre, & les espaces qui les renferment inégaux, les efforts seront dans la raison composée de la directe doublée des quantités, & de l'inverse doublée des capacités ; car leur raison ne peut être composée que de celle des différentes quantités, laquelle est dans la directe doublée des quantités (27) ; car plus il y aura de poudre & plus les efforts seront grands ; secondement elle ne peut être composée que de la raison des compressions différentes ; & par conséquent de l'inverse doublée des espaces comme nous l'avons vu (26), puisque moins les espaces seront grands, & plus la compression sera grande.

(29) Lorsque la poudre ne s'enflamme pas totalement dans la chambre, mais qu'elle s'enflamme le long de sa volée, après avoir

E

été mise en mouvement, il seroit facile de trouver la ligne droite ou courbe quelconque qui renferme toutes les épaisseurs équilibrantes aux efforts des inflammations à proportion de leur diminution de compression, à mesure qu'elles s'approchent de la volée; il faudroit pour cela connoître les quantités précises enflammées à chaque instant égal, à commencer du premier instant jusqu'à ce que le mobile ait parcouru la volée, & jusqu'à ce que l'inflammation totale de la charge soit achevée; & après avoir connu le rapport de ces quantités, connoître encore celui de leurs vitesses contre les mobiles, & pour lors les quotiens des divisions des quarrés des quantités à chaque instant, par les quarrés des espaces seroient égaux aux forces de chaque instant, & donneroient la coupée correspondante à cet instant; de sorte que divisant l'axe de la pièce en un nombre de parties, égal à celui des instans supposés & connus de l'inflammation, dans la raison des espaces augmentés à chaque instant, l'on auroit l'ordonnée correspondante à chaque coupée de chaque instant, laquelle abscisse devroit être en raison des quarrés des quantités enflammées divisés par les quarrés de ces ordonnées, ou des espaces (28); l'on doit conclurre que le rapport des quantités enflammées à chaque instant, & des espaces parcourus par les inflammations le long de la volée correspondante à chaque instant, pouvant varier à l'infini par la variété des chambres, de l'arrangement des poudres & de leurs quantités, la courbe varieroit aussi à l'infini selon les cas.

(30) Si les vitesses cependant des inflammations étoient dans la raison des quantités enflammées, les espaces augmentés à chaque instant seroient aussi dans la raison des quantités; & par conséquent les quarrés des quantités divisés par les quarrés des espaces, seroient toujours proportionnels, & les efforts toujours égaux entr'eux, & pour lors-la courbe seroit une ligne droite parallèle à l'ame de la volée; ce qui nous indiqueroit que les efforts seroient égaux sur tous les points infinis de sa surface concave; & que par conséquent les épaisseurs des métaux qui leur doivent résister, devroient être aussi égales. Cela suppose que la poudre s'allume après qu'elle est mise en mouvement, & que les quantités qui s'allument à chaque instant, soient proportionnelles aux espaces qu'elles parcourent dans la volée.

(31) Lorsque la poudre est enflammée dans un instant, & que les inflammations totales sont coëxistantes dans la chambre pour un instant, à mesure que la flâme s'étendra dans la volée, les efforts

des inflammations contre les surfaces environnantes, seront dans la raison inverse doublée des espaces qu'elles occupent (26); or ces espaces sont dans la raison même des parties de l'axe de la volée dans une pièce cylindrique; donc à chaque point de l'axe la résistance correspondante & équilibrante de la pièce devroit être dans la raison inverse doublée de la distance de ce point au fond de la volée: de sorte que si les épaisseurs  $AB$ , (*Fig. 5<sup>e</sup>*) devoient être proportionnelles aux résistances, il faudroit que cette courbe qui les renferme toutes, fût une véritable parabolique dont le sommet seroit à la culasse, & la plus grande ordonnée seroit la longueur de son axe, & la plus grande abscisse seroit l'épaisseur vers la culasse. Car puisque les efforts seront dans la raison inverse des quarrés des parties  $BN$  de l'axe  $MN$  que la flâme occupe; il suit que si nous divisons par exemple la ligne  $1N=1n$  en 5 parties égales, les efforts seront dans la raison des quarrés  $1n : 2n : 3n : 4n : 5n$ : à mesure que la flâme s'étendra le long de la volée aux points 1. 2. 3. 4. 5. &c. les épaisseurs  $AB$  correspondantes qui doivent être dans la raison de ces efforts, seront par conséquent dans celles des quarrés  $1n, 2n, \&c$ ; c'est-à-dire qu'elles augmenteront dans la raison directe doublée des espaces  $5n, 4n, 3n, 2n, 1n, \&c$ , en venant de la volée vers la culasse: le dernier au point  $n$ , sera  $=0$ , le penultième au point  $5=1$ , le suivant au point  $4=4$ , au point  $3=9$ , le cinquième & dernier dans notre hypothèse sera dans la raison doublée de l'espace, sera  $=25$ : donc les quarrés des ordonnées  $1N=1n$ , seront dans la raison des abscisses correspondantes  $A. B.$  & par conséquent la ligne sera parabolique.

(32) Supposons à présent qu'un demi calibre de la pièce soit une épaisseur suffisante à la volée, pour la rendre capable de résister aux efforts; & que la culasse exige un calibre entier  $AM$ , (*Fig. 6<sup>e</sup>*) pour résister aux efforts des premières inflammations; la distance  $AP$ , sera d'un demi calibre, qu'on suppose divisé en 49 parties, au lieu de l'être en 8, selon la pratique ordinaire: au deuxième renfort l'effort sera de 25, puisque nous avons par la supposition  $7^2, 5^2 : 49, 25$ , & l'épaisseur du troisième renfort  $PB$ , qu'on suppose environ vers le milieu de la pièce, sera par conséquent dans la raison de 49 à 12 &  $\frac{1}{4}$ ; or la proportion ordinaire dans la pratique est 8, 6, 4, ou en multipliant par 6 &  $\frac{1}{2}$  ces trois dimensions, pour avoir 49 parties dans chaque propor-

tion pour l'épaisseur de la pièce à la culasse : pour en faire plus facilement la comparaison, nous avons dans la pratique ordinaire 49, 37,  $24\frac{1}{2}$  pour les résistances du commencement de chaque renfort, tandis que les efforts agissants des inflammations seront en raison de 49, 25,  $12\frac{1}{2}$ .

(33) Nous n'avons eu égard qu'à la force absolue des cercles enflammés contre les surfaces de la pièce, sans avoir égard à leur distance du centre de gravité de la pièce, parce qu'on la suppose parfaitement bien coulée, & d'un métal homogène dans toutes ses parties; & pour lors les efforts étant circulaires, les distances des cercles du centre de gravité n'augmenteront point leurs efforts perpendiculaires sur les couronnes métalliques; & tous ces efforts perpendiculaires dans chaque cercle à chaque instant étant toujours égaux, & en équilibre entr'eux, agiront toujours également à chaque instant sur toutes les parties infinies de la surface intérieure de la volée; & par conséquent la pièce leur résistera par toute sa ténacité à chaque instant : si l'on a cependant égard à l'effort dilaniateur de Monsieur Bigot de Morogues, & à l'effort de courbure par le ramolissement du métal & la pesanteur de la pièce à proportion de son éloignement de son centre de gravité par laquelle elle tend à se courber, la courbe pour lors au lieu d'être parabolique, seroit, comme il a remarqué, une hyperbole du second genre, dont la révolution à l'entour de son asymptote formeroit le modèle de la pièce à l'entour de son noyau, l'asymptote CN, (Fig. 7<sup>e</sup>.) formeroit la surface intérieure de la pièce, & l'hyperbole DFG, formeroit la surface extérieure; le premier renfort LG, est parallèle à l'axe de la pièce, & de la longueur de l'axe LG, de la charge; parce qu'il suppose toute la poudre ARN, allumée totalement pour un instant dans cet espace correspondant à GL; ce qui est à l'avantage de la pratique.

(34) Il ne faut pas être surpris si l'on a varié si souvent les dimensions de nos bouches à feu, puisque ceux qui ont cherché à les renfoncer, y ont toujours trouvé des avantages d'un côté, & des inconvénients de l'autre : ceux au contraire qui ont cherché à les décharger d'un métal qu'ils ont cru superflu, y ont trouvé aussi des avantages d'un côté & des inconvénients de l'autre; car les inflammations des premières épreuves n'étant pas si promptes, ni par conséquent si copieuses dans les épreuves, comme dans l'exécution d'une action militaire, où la nécessité & l'avantage de la guerre exigent une prompte exécution : on les charge



abondamment ; la légèreté du métal n'étant pas capable de résister aux degrés de chaleur causée par les trop fréquentes inflammations ; les inflammations d'un côté se font trop violemment , & leur quantité & leur vitesse par conséquent redoublent ; tandis que de l'autre côté les résistances des métaux au contraire par leur ramolissement causé par la chaleur diminuent ; il arrive de là nécessairement deux choses : la première est que l'épaisseur de la culasse étant diminuée pour les avoir voulu rendre plus légères , n'est pas suffisante pour équilibrer les inflammations totales & instantanées occasionnées par la chaleur des pièces , & par conséquent elles céderont à leurs efforts ; quoi qu'elles aient résisté dans les épreuves à cette même charge , & même à une charge plus grande , mais différemment enflammée : en second lieu , il arrivera encore que le métal par la violence des efforts s'allongera , la pièce courbera ou s'évasera , & par conséquent les efforts des inflammations agiront moins violemment contre le mobile , & lui donneront un degré moindre de vitesse ; cette vitesse sera encore diminuée dans la raison de la moindre condensation de l'air dans son rapport aux intensions plus grandes de la chaleur , & le boulet parcourra la volée d'un instant à l'autre avec une vitesse moindre par la courbure de la pièce qui l'arrête , & conséquemment ne cédera pas assez vite sa place aux inflammations qui le pressent ; & pour lors les quantités des inflammations , où leurs extensions augmentant , tandis que leurs espaces environnants diminuent de leur proportion ordinaire , les quotiens des carrés des quantités enflammées à chaque instant , divisées par les carrés des espaces , augmenteront dans la raison même que les carrés des espaces diminueront de leurs proportions ordinaires : les épaisseurs de la pièce devroient être tout au moins en s'approchant de la volée égales aux épaisseurs de la culasse , & même plus pour pouvoir résister au redoublement des efforts que font les quantités enflammées pour achever leurs extensions , qu'elles ne sçauroient achever sans chasser le boulet qui s'y oppose par le défaut de vitesse , & par la courbure de la pièce qui le retient : ces épaisseurs vont au contraire toujours en diminuant : le métal de son côté aussi échauffé diminue sa résistance par son ramolissement , & la pièce crève avec une charge à laquelle elle aura résisté dans son épreuve , parceque les inflammations de cette même quantité dans les épreuves se font faites différemment.

Il faut cependant remarquer que la résistance des pièces cou-

lées est plus grande vers la culasse, malgré le plan de rupture plus chargé dans cet endroit, parce qu'elle oppose une plus grande tenacité aux efforts des inflammations que dans aucun autre endroit de la pièce; aussi les fusils qui n'ont pas leurs culasses d'une pièce comme les pièces coulées; mais seulement par une vis sont sujets à crever par le tonnerre, c'est-à-dire proche de la culasse; ils sont aussi beaucoup plus légers vers la bouche que vers la culasse, parceque les inflammations étant achevées, leurs efforts diminuent continuellement, comme nous venons de le voir.

Tandis que les inflammations sont successives, comme dans les épreuves, l'on peut toujours diminuer considérablement les épaisseurs du premier & second renfort, jusqu'à l'extrémité de la volée, puisque les efforts de la volée sont en équilibre avec ceux qui se font à la culasse, & que la culasse peut résister si la volée résiste comme nous venons de le voir; car l'on ne renforce la culasse que pour la fortifier contre une inflammation plus copieuse, & dans la diminution des épaisseurs, nous avons supposé toute la charge allumée pour un instant dans sa chambre; l'on a eu égard aux diminutions des compressions pour régler la diminution du métal depuis la culasse jusqu'à la volée, d'où il suit évidemment que si les inflammations ne sont pas totales pour un instant dans la chambre, l'épaisseur vers la culasse qui seroit en équilibre contre une inflammation totale, seroit par conséquent supérieure à l'effort de la poudre: donc tandis que cette inflammation ne sera pas totale, l'on peut diminuer l'épaisseur vers la culasse, sans que la pièce cesse d'être ou en équilibre, ou supérieure à ces efforts.

*Réflexions diverses sur le motif qui a fait si souvent varier les dimensions de nos pièces, sur la manière de les déterminer, sur leurs épreuves, & sur divers autres sujets.*

(35) De-là vient cette variation infinie de sentimens toujours soutenue de part & d'autre par les épreuves; mais de-là aussi vient la raison pour laquelle tant de pièces différentes sont rebutées dans la suite; les unes pour être trop embarrassantes à conduire, & à transporter pour être trop chargées de métal; les autres au contraire pour avoir été reconnues trop foibles dans l'exécution, où elles ont été en partie crevées, & en partie trop tôt évacuées ou courbées; ce qui leur arrive, lorsque les inflammations ne sont pas tout-à-fait assez fortes pour les ouvrir entièrement, & que les

résistances ne sont pas assez fortes pour leur résister totalement, eu égard aux changemens occasionnés par les différentes inflammations, par le ramollissement du métal causé par les violentes secousses & la trop grande chaleur des fréquentes inflammations.

L'on voit rarement des pièces qui, faute d'épaisseur, ne résistent aux épreuves malgré leurs différentes dimensions, la raison en est naturelle ensuite de ce que nous venons de remarquer; comme la proportion d'un demi calibre d'augmentation à la culasse est de beaucoup supérieure à l'augmentation des efforts des inflammations telles qu'elles se font dans les épreuves; les pièces par conséquent peuvent être de beaucoup moins épaissies à la culasse qu'elles ne le sont ordinairement; mais dès que l'on en reconnoît l'abus dans l'occasion, alors on les abandonne; ainsi il n'est pas surprenant que jusqu'à présent l'on n'ait encore pu fixer les dimensions précises de nos bouches à feu.

Si l'on avoit une plus grande connoissance du degré de chaleur auquel les métaux des pièces peuvent résister, sans s'allonger & sans se ramolir; & si l'on connoissoit encore les degrés de chaleur que peut produire chaque inflammation des charges; en connoissant le poids équilibrant de l'effort de la charge, & le poids équilibrant de la résistance des métaux, on pourroit parvenir à leur fixer leurs dimensions; mais les cas peuvent être combinés à l'infini, & par rapport à la diversité des poudres, & par rapport à leur chaleur & leur vitesse d'extension, & la manière de leurs inflammations, & par rapport à la tenacité, condensation, liaison & pesanteur des métaux: de sorte que je pense qu'il est inutile de chercher cette découverte par les épreuves qu'on pourroit faire à ce sujet, lesquelles seroient toutes suspectes, & outre cela doivent varier à l'infini, selon les variations de l'air comprimé différemment dans les grains de poudre, & de l'air de la charge plus ou moins dilaté, même de l'atmosphère de l'air dont les compressions sont différentes dans tous les endroits différens, dans toutes les diverses saisons, jusqu'à varier dans un même endroit & du même jour à chaque instant.

(36) D'ailleurs il est assez inutile de chercher cette proportion précise, puisque c'est de l'usage auquel on destine une pièce que devoient dépendre ses dimensions, à sçavoir les pièces destinées pour la campagne devoient être les plus légères qu'on puisse avec modération néanmoins pour qu'elles résistent, les plus courtes qu'il est possible pour en tirer le service qu'on en attend,

& les plus faciles à manier pour prendre la supériorité de feu sur celui de l'ennemi, d'où dépend tout le succès de leurs exécutions dans une action militaire. Quant aux pièces des premières batteries destinées à démonter celle des ennemis assiégés; comme il n'est question que de tirer juste, & de dépêcher le plutôt que l'on peut; il faudroit qu'elles fussent un peu plus renforcées, afin qu'elles résistent davantage & à leur dérangement, & à leur recul, & aux efforts des violentes & fréquentes inflammations.

Il est toujours bon que les pièces d'une place soient chargées de métal, elles en durent davantage, & les coups en sont beaucoup plus justes; d'ailleurs il n'y a à risquer que la dépense du métal que je compte pour peu, puisqu'il n'y en a toujours que trop dans une place pour le nombre de personnes qu'on destine à leur service; & par conséquent elles restent inutiles faute de gens pour les servir, & deviennent même préjudiciables par le secours qu'en tire l'ennemi, dès qu'il est maître de la place: Ne vaudroit-il pas mieux n'en avoir qu'un certain nombre, qui fussent bonnes & bien servies, que de chercher à subtiliser sur l'épargne du métal pour en prodiguer un nombre inutile & même préjudiciable? Aussi n'épargnons-nous rien de ce côté-là dans nos pièces.

(37) L'on peut conclure que l'on ne sçauroit fixer aucune règle précise pour s'assurer d'une épreuve certaine des pièces; car il faudroit bien des précautions pour s'assurer de tous les cas qui peuvent varier les efforts dans l'exécution violente de ces pièces pour une action pressante militaire; il faut aussi conclure que l'on ne risque rien dans les épreuves, de mettre plus de poudre qu'il ne se consume dans la pièce, avec modération néanmoins & dans la proportion de la charge, & qu'on devroit avoir soin de les faire bien échauffer au Soleil autant que la poudre peut le souffrir sans s'enflammer en les chargeant, & outre cela les refouler & les charger d'un boulet de leur juste calibre, afin que résistants aux premières inflammations, ils donnent le tems au reste de la charge de s'enflammer dans la pièce; car les inflammations étant plus promptes & plus copieuses, les pièces se trouveroient tourmentées à peu près au point qu'elles le sont dans l'occasion: le moyen le plus juste de s'en assurer seroit de tirer 40 coups de suite le plus vite qu'il est possible à toute charge, en se précautionnant cependant contre les accidens; alors on changeroit peut-être de sentimens sur leurs dimensions, & l'on pancheroit sans doute pour les pièces les plus chargées de métal

métal qu'il est possible pour la pratique ; il n'y a pas apparence qu'on en vienne là ; cependant il seroit à desirer qu'on le fit ; car toutes les manieres pratiquées jusqu'à présent sont peu assurées. L'épreuve de la poudre en tirant avec une charge de poudre égale au poids du boulet ne conclut rien , parce qu'on ne met pas la pièce dans un degré de chaleur , de mollesse , d'ébranlement & de tremouffement , ni les poudres dans les degrés de secheresse qu'elles ont dans l'occasion lors qu'elle peut crever : l'épreuve du Chat & du Miroir ne servent qu'à s'assurer de la superficie concave de la volée lissée & sans chambre , mais ne nous assurent pas des inégalités des métaux , ni des vuides qui restent dans l'intérieur des épaisseurs : l'épreuve de l'eau & de la fumée ne servent qu'à nous découvrir des ouvertures , mais ne nous découvrent point les défauts intérieurs des parties , & des qualités des métaux qui doivent cependant contribuer infailliblement à la rendre inutile dans la suite.

A Lyon on a fait cette année des épreuves de deux canons qu'on y a fondu , dont je crois que le Public sera bien aise d'être informé : on y a tiré 1500 coups , & même plus , avec une grande vitesse avec chaque pièce en chargeant au  $\frac{1}{2}$  & à la moitié du poids du boulet ; j'ai été curieux de les voir , & je puis assurer qu'avec un grand étonnement , je les ai vues aussi en état de service , que si elles n'avoient presque pas tiré : leur volée n'en étoit point du tout évasée , la bouche étoit unie & sans bavure , & le dedans de l'ame très lissée ; le Fondeur les auroit encore garanties pour autant de coups pour le moins : la lumière de l'une n'étoit presque point élargie , celle de l'autre l'étoit un peu , mais elle étoit de service ; c'est une des belles fontes que l'on puisse voir : cette façon d'épreuve est bonne pour une nouvelle fonte dont on a voulu s'assurer ; il est inutile de dire qu'on ne devoit pas s'en servir pour une épreuve ordinaire des autres pièces qu'on jetteroient sur le même modele de celle-ci , dès qu'on s'est assuré de leur bonté par cette façon ; mais voici comme on l'a fait pour les autres pièces.

Monsieur de VALIERE les a fait éprouver en mettant un cylindre de terre grasse du calibre de la pièce d'environ 2 pieds de longueur ; il tire deux coups avec ce cylindre , après en avoir tiré deux autres avec le boulet , comme on le pratique ordinairement : cette sorte d'épreuve est fort bonne , & coute moins ; mais je crois que celle des 40 volées tirées avec une grande précipitation seroit

plus sûre : sauf aux finances de donner leur meilleur avis sur ce choix.

L'on a dû remarquer jusqu'à présent que la différence des inflammations est l'origine principale des phénomènes prodigieux de la poudre ; il ne s'agit donc plus que d'examiner les différences que portent dans les inflammations les diverses constructions de nos bouches à feu , pour connoître la différence des effets qu'elles produisent : la différente figure des chambres des volées des pièces , de leurs lumières , produira toujours des changemens dans les inflammations , & la différence des épaisseurs , de la quantité des charges & de leurs inflammations , produira des différences dans leurs résistances , dans leur justesse & dans l'étendue de leurs portées.

(38) On a dû aussi remarquer que puisque le mobile & la matière enflammée , même seule & sans autre obstacle , doivent passer par tous les degrés de vitesse , en parcourant la volée , dès que les inflammations ne sont pas instantanées & faites ensemble , il y aura toujours une certaine quantité de poudre dans chaque pièce équilibrante au poids & à la résistance du mobile qui s'oppose à son extension ; laquelle quantité dans une même pièce & dans une même poudre homogène , sera toujours déterminée contre une même résistance d'un même mobile ; or dès que cette quantité précise sera enflammée , elle sera capable de vaincre la résistance , & conséquemment de mettre en mouvement le mobile qui s'oppose à son extension : Donc si l'on suppose que la quantité A. ( *Fig. 8<sup>e</sup>.* ) soit équilibrante au mobile C , je dis que toute la poudre qu'on ajoutera à cette quantité A , dans une projection suivante , ne s'enflammera qu'après avoir été mise en mouvement par l'effort de la poudre A , & par conséquent elle sera enflammée dans un plus grand espace eu égard à sa quantité , & conséquemment à ce que nous avons établi , diminuera de sa force totale dans la raison inverse doublée de l'espace (29) (16) ; car le plus grand effort de cette poudre A , sera au commencement de son inflammation , puisqu'à mesure qu'elle avancera vers C , elle diminuera de sa force totale comme nous venons de le voir : donc si elle n'a pas été capable de la mettre en mouvement dans le premier instant de son inflammation , où elle est dans sa plus grande condensation , elle n'aura pas eu la force de le chasser dans l'instant suivant , & d'ailleurs elle ne peut faire son extension qu'en chassant devant elle l'obstacle qui s'y oppose ,

comme on suppose qu'elle l'a fait; or la quantité de poudre que l'on ajoute à la quantité A, entre le boulet C, & la première charge équilibrante A, n'est pas capable d'en interrompre ni la force, ni la vitesse, ni la durée de son inflammation, puisque le feu par l'hypothèse lui est communiqué par la même lumière, & que la quantité A, n'occupe pas plus d'espace ni plus ni moins dans la volée: donc la même quantité s'enflammera dans un même tems; & par conséquent même espace, même nombre de balons, même force centrifuge, & conséquemment même effort qu'au paravant; or la poudre ajoutée à cette charge A, n'aura aucune résistance capable de retenir cet effort, pour lui empêcher de chasser le boulet: donc elle aura été chassée elle-même avec le boulet, & se sera enflammée en partant le long de la volée, & même hors de la volée, selon la force, la secheresse, & la quantité de la poudre ajoutée, & quelque fois même ne s'enflammera point du tout; car la quantité de poudre ajoutée, & qui se sera enflammée dans la volée jointe à la poudre A, aura chassé & la poudre, & le boulet, avec leur fourage, & la colonne d'air devant elle, comme on peut le remarquer par la quantité de poudre que l'on trouve à terre, après que l'on a tiré dans les salves de mousquetterie ou d'artillerie; d'où il suit qu'il est inutile de mettre de grandes charges dans les pièces courtes; parceque le canal de leur volée étant plus court, les grains de poudre qui auront été chassés avec le boulet étant réunis dans un plus petit espace, dès qu'ils seront une fois mis en mouvement seront capables d'une plus grande vitesse, & suivront le boulet en-delà de la pièce sans s'enflammer; au contraire cette quantité superflue dans certains cas peut devenir nuisible, & par rapport à la pièce qui peut être tourmentée, lorsque par la chaleur les inflammations deviendront plus promptes & plus copieuses, & par rapport au mouvement du boulet qui en peut être affoibli; car l'action du ressort des balons ne lui étant plus appliquée immédiatement, la grande quantité de poudre rompra son impulsion; de même qu'un bois qu'on applique sur un métal fragile, rompra le choc d'un marteau; par la même raison un gros bouchon démesuré fera le même effet, en empêchant que l'impression des ressorts ne lui soit appliquée immédiatement: au contraire les pièces longues, quoique d'un même calibre, ont besoin d'une charge plus grande, parceque leurs volées étant plus grandes que celles des pièces courtes, le boulet donne plus de tems aux

inflammations ; & par conséquent cette poudre qui se seroit allumée dehors de cette pièce courte , ou peut-être point du tout , s'allumera dans la pièce longue , & augmentera la vitesse de son boulet : autrement bien loin de porter plus loin leurs boulets , comme elles doivent effectivement le porter , les portées en seroient encore moindres , que celles des pièces courtes chargées avec la même charge , qui seroit leur charge convenable , parce que l'inflammation totale de cette charge étant achevée dans la pièce longue , avant que le boulet en soit dehors , le frottement du boulet qui ordinairement a du jeu dedans l'ame & les élanemens qu'il donneroit contre la volée , diminueroit sa force à chaque instant , & le détourneroit très souvent de sa direction.

(39) Lorsque la chaleur de la pièce & la sécheresse de la poudre augmenteront la vitesse des inflammations , l'on remarquera que le boulet ordinairement fait le bas , & que la portée sous une même élévation sera plus courte , que la pièce se tourmente beaucoup plus , & sur tout celles qui sont coleuvrinées , parceque la poudre étant enflammée plus promptement , les élanemens & les efforts du boulet arrêtent son impulsion , &c. alors l'on voit , comme on l'a déjà vu , que la poudre d'une doze homogène à gros grains , & irréguliers dans toutes sortes de pièces longues sur tout , est meilleure que la poudre d'un grain fin & rond , quoi que d'une doze homogène , parceque les inflammations ne sont pas si promptes.

L'on voit aussi que si l'on diminue pour lors la charge de poudre , ce n'est pas que la portée de la pièce soit plus grande , mais seulement pour en ménager le métal : enfin lorsque les pièces sont échauffées pour avoir trop tiré , & sur tout à l'ardeur du Soleil qui sèche aussi la poudre avant qu'on la mette dans la pièce , où elle prend un plus grand degré de sécheresse , il ne faut pas appréhender de passer un écouvillon bien humide dedans la pièce immédiatement avant que d'y mettre la poudre ; il faut sur tout avoir attention de les charger , & d'y donner le feu promptement , afin que la poudre n'aye pas le tems de s'y trop sécher.

(40) L'on a cru jusqu'à présent que la perfection des pièces consistoit dans leurs longueurs proportionnées à leurs charges , ce qui a donné lieu à une infinité de différentes opinions , les uns cherchant la charge convenable à la longueur des pièces , & les autres au contraire cherchant la longueur convenable à leurs charges : comme l'on n'a eu aucun fondement dans les différentes



regles qu'on a données, l'on n'a jamais pu fixer précisément les longueurs des pièces, ni leurs charges; il faudroit pour cela qu'on pût déterminer les vitesses & les durées des inflammations, & quand même on le pourroit, il faudroit encore outre cela avoir égard au changement continuel de l'atmosphère, & aux degrés de chaleur & de sécheresse des pièces & des poudres; autrement telles pièces dont la charge aura été proportionnée à sa longueur dans les épreuves qu'on en feroit, ou sciemment par cette nouvelle découverte, ou expérimentalement, ainsi qu'on l'a pratiqué jusqu'à présent: ces pièces, dis-je, ne seroient plus proportionnées dans un autre tems, ni aux moindres changemens des circonstances qui les peuvent varier; il est donc inutile de contester mal-à-propos, comme on a fait sur cet article, puisque cette longueur que l'on cherche est indéterminée.

Ce n'est pas la charge d'ailleurs qui doit déterminer la longueur d'une pièce, ni la longueur d'une pièce, qui en doit fixer la charge; mais bien l'usage auquel on la destine doit en fixer l'un & l'autre, ainsi que nous l'avons dit; par rapport à l'épaisseur, il faut avoir égard seulement qu'elle soit maniable, de durée, juste, bien coulée, selon l'usage auquel on la destine, & tâtonner sur la charge à mesure qu'on s'en sert; car ni plus ni moins, dès qu'on voudra entrer dans les contestations d'une exacte théorie, la différence de la poudre & des autres circonstances varieront la charge toutes les fois qu'on les tirera.

(41) Les carabines rayées, & les bales de plomb forcées ne font que retarder le départ de la balle, qui fait obstacle aux extensions des inflammations, & en le retardant donnent le tems au reste de la poudre de s'enflammer dans la chambre, & par là augmentent le dernier degré de vitesse d'impulsion qui met le mobile en mouvement, & encore la vitesse initiale uniforme de la balle, & par conséquent en augmentent la portée sous une même élévation, dans la raison doublée de cette vitesse augmentée *comme on le verra dans la seconde Partie*; aussi les fait-on ordinairement plus courtes que les autres canes, qui ne sont pas carabinées; parceque si elles étoient aussi longues, leurs vitesses initiales en seroient retardées, bien loin d'en être augmentées, par conséquent leurs portées sous une même élévation, qui sont dans la raison doublée des vitesses initiales, en seroient retardées dans cette raison, ce qui est évident; puisque si ces canes étoient aussi longues que celles qui ne sont pas carabinées, l'inflammation

torale de leurs charges achevée, le frottement de la bale contre le reste de la cane en seroit trop considerable, & occasionneroit une destruction de force : de sorte qu'il ne resteroit pour la vitesse initiale de la bale au sortir de la bouche de la carabine, que la difference de ses efforts contre les rayes de la cane, à ceux de la resistance des mêmes rayes contre la bale.

(42) Le bouchon qu'on met sur la poudre, & celui qu'on met sur le boulet, contribue donc aussi à l'augmentation des vitesses initiales des mobiles ; car il interrompt la colonne d'air qui communique avec celui de la charge sur la poudre, & l'interrompant, la resistance de l'air contre le bouchon en est plus grande, & retarde conséquemment le départ du boulet ; & en le retardant donne lieu & le tems à une plus grande inflammation ; or cette augmentation d'inflammation produit une vitesse initiale plus grande, & augmente la portée de la pièce sous une même élévation avec une même charge, dans la raison doublée de cette vitesse initiale augmentée, *comme on le verra dans la seconde Partie.*

Le refoulement des charges, & la justesse du boulet aux calibres, doivent donc aussi beaucoup contribuer à l'augmentation des vitesses initiales avec lesquelles le mobile part de la volée, & conséquemment doivent varier les portées de la pièce sous une même élévation avec une même quantité de poudre, dans la raison doublée de cette vitesse initiale ; car le refoulement sert à rassembler la poudre, & la charge dans un moindre espace ; & par là augmente la force torale de l'inflammation, dans la raison inverse de la doublée de cet espace, &c. (29) (26) Le trop grand refoulement, & qui est capable de briser la poudre, diminue au contraire sa force, parce qu'il retarde la communication du feu au travers des interstices des grains.

(43) Toutes ces différentes circonstances dans une même charge, multiplient le nombre des balons dans un même tems, ou le diminuent, les resserrent dans un plus grand ou moindre espace ; & par conséquent augmentent ou diminuent leurs forces dans la raison de leurs compressions ; & pour lors la flâme qui accompagne le boulet jusqu'à la volée, ou les balons par leurs propres forces centrales, & par celle de leurs compressions, comme aussi par celle des balons qui les suivent immédiatement, se débloquent tous à la fois, comme un arc, & chassent avec le boulet devant eux la colonne d'air de leur volée, avec une grande violence à une certaine distance, ce qui soutient la gravité du boulet,

& lui donne le tems de cheminer vers son but, où il arrive en ligne presque droite à une distance proportionnée à l'étendue de cette force de la colonne.

(44) C'est probablement ce qui forme le but en blanc, ou le mouvement violent des anciens en ligne droite que la Philosophie moderne a abandonnée, pour favoriser une hypotèse plus accommodante & plus facile, quoique sujette à bien des contradictions, *ainsi que l'on verra dans la seconde Partie de cette Mécanique*; quoique la gravité ne soit jamais oisive, & qu'une corde tendue par quelque puissance que ce soit appliquée à ses extrémités, doive toujours plier & former une courbe hyperbolique *par les Mécaniques*; cependant étant soutenue, rien ne s'oppose à son extension rectiligne; or le boulet ou mobile quelconque est soutenu par cette colonne qui le chasse devant elle, & avec une vitesse capable de suspendre sa gravité, semblable à un verre rempli d'eau qu'on fait tourner circulairement par le moyen d'un cercle qui le soutient, en le renversant sans dessus dessous, sans que l'eau néanmoins se répande; parceque la vitesse avec laquelle on le fait tourner suspend sa gravité, & quoique renversée l'eau ne se vuide point, & se soutient suspendue malgré l'effort de sa gravité: de même un boulet poussé par sa colonne se soutient, & par la vitesse initiale qui n'est que très-peu diminuée; & outre cela appuyé, pour ainsi dire, sur la colonne d'air, comme l'eau par les parois d'un verre renversé, qui tourne d'une vitesse extrême, il retarde son premier moment de gravité qui est toujours égal à sa gravité absolue, & par conséquent va en ligne droite.

Il paroîtroit à quelques-uns que la colonne d'air qui devance le boulet, devoit faire un effort tout contraire; cependant le boulet la devance par sa pesanteur spécifique au sortir de la bouche, de même qu'il a devancé le bouchon qui étoit devant lui, ou qu'un bouchon d'une pesanteur spécifique plus grande devanceroit un bouchon d'une pesanteur spécifique moindre, ou pour mieux dire, comme la pointe d'une flèche marche toujours devant.

Pour se convaincre de cette conjecture que je ne donne qu'en passant, & qui ne m'est pas nécessaire absolument; car peu m'importe que ce soit cette colonne qui soutient le boulet, pour connoître & expliquer sa portée de but en blanc, pour se convaincre, dis-je, de cette conjecture, il faut observer les couronnes que les mortiers pointés presque verticalement élèvent à une

hauteur considerable, qui ne sont autre chose que les parties terrestres de la fumée, chassées violemment par la colonne d'air, lesquelles, comme plus pesantes, tandis qu'elles ne sont pas encore suffisamment divisées ont gagné le devant de la colonne d'air, & ont formé cette nuée en forme de couronne qu'on remarque : cette couronne s'éloigne en ligne droite, suivant la direction du mortier, & non en ligne courbe, ainsi que la bombe & tous les mobiles s'élèveroient, si leurs pesanteurs accélérées ne les détournent de leur direction en les approchant de la terre : au lieu que cette couronne étant d'une matiere déliée & d'une pesanteur spécifique plus légère, que l'air même qui l'environne, à mesure qu'elle se divise chassée par les ressorts des lames enflammées, s'élève sans s'abaisser par sa pesanteur : l'air qui l'environne lui résistait de tout côté avec une force égale, la tient plutôt suspendue que de l'abaisser, ou tout au moins l'abandonne au gré de sa direction, de même que feroient tous les corps d'une gravité spécifique égale à celle de l'air, dès qu'ils seroient mis en mouvement par une cause quelconque, & qui suivroient par conséquent leur direction rectiligne, puisque leur gravité ne les en détourneroit point ; toute la résistance que pourroit y apporter l'air, n'étant qu'une simple diminution de mouvement, à mesure que cette couronne vaporeuse lui en communique, ne fait que l'empêcher d'aller à l'infini en suivant sa direction, mais ne l'en détourne point : à force d'avoir communiqué de son mouvement, elle le perd entièrement ; & ce mouvement d'impulsion diminue à chaque instant, jusqu'à ce qu'il soit entièrement anéanti ; car puisque son mouvement diminue à chaque instant, tout le mouvement sera enfin anéanti, & pour lors la fumée subsiste néanmoins quoique sans vitesse : elle n'aura plus donc que sa propre pesanteur spécifique, qui, selon la legereté, ou le courant de l'air en sera élevée ou abaissée, ou en repos, ou agitée, comme les autres fumées semblables, qui n'étant agitées d'aucune cause externe, s'élèvent ou s'abaissent selon le rapport de leur gravité, ou de leur legereté spécifique avec celle de l'air.

S'il paroît étrange que cette colonne puisse avoir la force de soutenir un fardeau si lourd que celui d'un boulet ; on n'a qu'à considérer que l'air même est la cause qui l'a mise en mouvement, & qu'il faut bien plus de force pour jeter le boulet à cinq mille pas que pour le soutenir ; on ne sçauroit nier que l'air par son extension n'ait chassé le boulet, & par conséquent qu'il

qu'il n'ait eû cette force ; il est donc probable qu'il aura eu celle de le soutenir & de le suspendre. L'effort de l'air agité dans le vent nous en donne une grande preuve ; car l'effort du vent n'est autre que le produit de son poids par sa vitesse , comme celui de cette colonne ; or la vitesse peut augmenter dans l'air à un point à équilibrer l'air contre des corps d'une pesanteur spécifique infiniment plus grande : on voit tous les jours des hommes suspendus & enlevés , des arbres arrachés , des maisons emportées par le vent ; donc puisqu'il a la force de les élever , & de les arracher , il aura celle de les soutenir.

L'on est assés convaincu que la seule extension de l'air causée par l'inflammation de la poudre , produit elle seule toute sa force ; on a fait des expériences dans le vuide qui nous le démontrent évidemment : si l'on attribue cependant encore au Salpêtre enflammé , ou au Souffre , quelque force interne ou occulte de l'ancienne Phisique , l'on n'a qu'à considérer la force d'un canon pneumatique , où l'on voit que le seul débandement de l'air qui est condensé par le moyen de la soupape , chasse le boulet avec une violence approchant de celle de la poudre.

Puisque la colonne d'air d'un mortier fait un effort si grand dans le mortier , elle en doit faire un bien plus violent dans un canon sur le boulet ; car le boulet étant beaucoup plus léger , & la charge beaucoup plus forte , le canal plus étroit & plus long , le nombre des balons est plus grand , l'espace moins étendu , & par conséquent la compression plus forte : la résistance de l'air étant toujours égale contre des surfaces égales en sera moindre contre la surface de la bouche du canon ( qui est moindre ) que contre la surface de la bouche du mortier , & la vitesse de la colonne du canon imprimée par une cause plus grande , en sera aussi plus grande que l'étendue du but en blanc de la bombe ; on ne sçauroit nier cette couronne dans un mortier , mais dans le canon on pourroit en douter , quoique bien des gens voyent une espece de trace du boulet ; on voit cette couronne distinctement au-dessus de la lumière ; car la force de la poudre agissant sphériquement , elle agit de tout côté ; & trouvant une ouverture elle s'élance par la lumière , & élève cette couronne qu'on peut remarquer toutes les fois qu'on tire le canon ; or si cela arrive aux mortiers , & aux lumières des canons , comme aussi aux boîtes dans les salves , ou les signaux , il est incontestable que le même effet doit arriver aussi dans les canons contre les boulets , & par conséquent dans toutes

sortes de bouches à feu contre leurs bales ; pour s'en convaincre , il n'y a qu'à les pointer toutes verticalement , & l'on remarquera ces couronnes dans toutes : la direction de l'ame plus ou moins élevée n'y doit apporter aucun obstacle ; donc en les pointant horizontalement ou obliquement , il en doit résulter le même effet ; puisque les directions n'ont pas détruit la même cause , & que la même cause subsistante doit avoir le même effet , tandis que rien ne s'y oppose ; or l'opposition ne peut venir que du côté de l'air ; mais l'air d'en bas par la force de son ressort est en équilibre contre l'air d'en haut ; donc tout doit subsister de la même manière , puisqu'il y a même résistance d'un côté comme de l'autre , & que l'action est la même dans toutes les directions : cette façon d'expliquer le but en blanc me paroît bien plus naturelle que celle de l'hipotèse de Galilée , qui prétend qu'une force ne puisse chasser le boulet à la moindre distance horizontale au niveau de la volée : sans doute cela seroit , si l'action de la gravité n'étoit interrompue par cette colonne qui la chasse , & qui la soutient tandis qu'elles vont ensemble , & par la vitesse initiale qui n'est pas encore sensiblement retardée ; mais la gravité du boulet étant supérieure , il lui reste encore du mouvement , tandis qu'il n'en reste plus à la colonne , pour lors le boulet la quitte , & peu à peu sa vitesse se détruit totalement , comme ensuite celle du boulet se détruiroit sensiblement , quoiqu'il ne se fût arrêté contre aucun but , & qu'il n'eût eu aucun autre obstacle à son mouvement que celui de la pesanteur de l'air qui lui résiste ; la vitesse du bouchon qui n'est pas condensé , & dont les parties ordinairement ne sont pas continuës , ni même contiguës , est la première annéantie des trois ; car la résistance de l'air contre une plus grande surface des parties divisées du bouchon est plus grande ; la vitesse de sa gravité a un plus grand rapport à la vitesse de la gravité du boulet , que la vitesse d'impulsion du bouchon à celle du boulet ; & cette vitesse d'impulsion outre cela sera moindre que celle du boulet , dans la raison même que la pesanteur spécifique de son volume est moindre que la pesanteur spécifique du boulet.

L'on a dû remarquer que les balons , comme élémens d'un fluide , doivent prendre leurs figures & leurs arrangemens entr'eux , en prenant la figure des espaces environnans le long des parois de l'arme quelconque qui s'opposent à leurs dilatactions ; car ayant tous leurs directions indéfinies contre tous les points

indéfinis de l'ame environnante , il s'ensuit que la somme totale de tous ces balons prendra la figure du canal ; donc si le canal va aboutir à un seul point quelconque , tous ces balons réuniront leurs directions contre ce point : si le canon formoit un coude rectangulaire ABC, (Fig. 9<sup>e</sup>.) comme étoient les premiers canons , la matiere fluide enflammée devoit prendre cette même forme , comme elle prend celle d'une forme cylindrique , conique , sphérique ou autre quelconque ; plus la forme du canal réunira de balons ensemble contre un seul point , & plus leurs actions centrifuges agiront contre ce point avec plus de force.

### SECTION TROISIEME,

*Sur la force de la Poudre enflammée , à mesure que les surfaces environnantes s'opposent ou aident differemment à la dilatation de sa flâme & à la vitesse de son inflammation.*

(45) **L**A forme de la chambre & de la volée doit augmenter ou diminuer la force de l'impulsion , quoi qu'imprimée par une même charge en tous sens contre un même mobile : voici sans doute la mécanique des armes à feu par rapport à la difference des chambres , & la difference des lumieres , en examinant comme la figure de la chambre , la longueur du canal , la disposition de la lumière , peuvent varier les forces des inflammations d'une même charge contre un même mobile.

Si le feu prend par le centre d'une chambre sphérique , l'inflammation sera infiniment plus prompte , & outre cela les efforts des premieres inflammations n'étant pas suffisans pour chasser le boulet , donneront le tems à une seconde , ou peut-être même à une troisième inflammation , laquelle étant totale formera un nombre de plusieurs balons , ou même de toute la charge coëxistans ensemble , lesquels sortans d'un canal plus grand de leurs chambres , pour entrer dans le canal plus étroit du canon , redoubleront leurs efforts , puisqu'ils se trouveront plus resserrés ; & qu'au lieu qu'ils tendent toujours plus à s'étendre à chaque instant de leurs existances , ils seront forcés de se resserrer ou de se diviser , & pour lors par la disposition de l'orifice de leurs chambres ,

Gij

ils prendront tous leurs directions contre le centre de gravité du mobile, que l'on suppose être dans l'axe de la volée, de même que les lames d'eau redoublent leurs vitesses au passage de l'arche d'un pont, par son retressissement : tous ces balons feront un effort le plus violent dont ils seront capables contre le mobile.

Nous avons vu aussi que les mobiles quelconques qui s'opposent à la sortie des balons, partiront toujours de la pièce ; dès que l'effort de ces balons sera supérieur à celui de leurs résistances quelconques ; donc plus les inflammations de l'instant précédent à celui-là seront moindres, moins elles auront été capables de l'ébranler ; donc en diminuant cet effort immédiatement précédent de celui qui est en équilibre avec le mobile, celui-ci cessera de l'équilibrer ; & pour lors il ne partira tout au plutôt que dans l'instant immédiatement suivant de celui qui auroit dû l'équilibrer, si l'on n'avoit pas diminué son effort, & sous une plus grande inflammation ; la bonté d'une chambre, selon cette réflexion, consisteroit à retarder le feu des premières inflammations, afin que l'inflammation équilibrante étant différée, à un instant plus éloigné elle soit supérieure ; car si par exemple l'inflammation équilibrante étoit  $= 9$ , & qu'au premier instant l'inflammation par la disposition d'une chambre sphérique fut  $= 3$ , au second instant l'inflammation sera  $= 3^2 = 9$  ; donc le mobile auroit été mis en mouvement : si au contraire par la disposition d'une autre chambre la première inflammation retardée au lieu d'avoir été  $= 3$  eût été  $= 2$ , au second l'inflammation auroit été  $= 2^2 = 4$ , au troisième  $= 2^3 = 8$ , le mobile opposeroit une résistance supérieure, puisqu'on la suppose  $= 9$ , & ne parviendroit point que dans le quatrième instant, & par conséquent sous une inflammation  $= 2^4 = 16$ , où l'on voit qu'elle est presque double de celle qui a mis en mouvement le même mobile avec l'autre chambre, quoique avec une même charge.

(46) Aucune chambre ne peut plus retarder les efforts de la poudre que la sphérique enflammée par son centre ; puisque l'on doit considérer, selon ce que nous avons établi, que l'effort équilibrant capable de mettre en mouvement le mobile qui lui résiste ; ne peut agir contre le mobile sans qu'il ait un point d'appui contre un endroit de la superficie environnante de la chambre qui lui résiste ; or la matière enflammée ne sauroit toucher, ni appuyer, par conséquent contre les parois d'une chambre sphérique allumée



par son centre dans un endroit A quelconque (*Fig. 10<sup>e</sup>.*), sans qu'elle touche la surface environnante de l'orbe ABCD, puisque son extension étant circulaire dans le même tems qu'elle aura parcouru un rayon FA, elle aura parcouru tous les autres rayons infinis FB.. FC.. FD. qui lui sont égaux; donc la flâme aura enveloppé toute la poudre de la charge, & l'aura par conséquent enflammée *par sa demande*; donc dans le premier instant l'inflammation n'ayant aucun appui, & n'étant pas resserrée sera la plus foible, & dans le suivant qu'elle appuyera contre les parois du globe, elle sera totale, & la force équilibrante sera toujours égale à la charge; donc le mobile ne sçauroit partir au premier instant; & dans le tems qu'il partira il sera toujours chassé par toute l'inflammation totale de toute la charge avec la force la plus violente, puisque & l'inflammation & la compression en sont totales; car la flâme sera gênée & renfermée dans l'espace de sa chambre, dans l'instant que le mobile aura été mis en mouvement; puisqu'elle ne sçauroit en sortir sans que le mobile qui s'y oppose ne lui ait cédé sa place, & qu'il ne sçauroit la lui céder sans que l'inflammation soit totale; il suit de cette considération que les efforts totaux d'une charge allumée par son centre contre une chambre sphérique, seront toujours plus grands que les efforts totaux d'une même quantité de poudre enflammée dans une autre chambre, dont l'inflammation en seroit plus lente, nonobstant que la chambre sphérique oppose des plans moins chargés contre les efforts de la poudre, que ne lui en oppose une chambre de toute autre figure dont l'espace seroit égal, & la charge aussi précisément égale; puisque les corps sphériques sont de tous les corps ceux qui renferment plus de quantités homogènes sous une même surface.

(47) Il suit aussi de cette compression, & de cette inflammation totale, qui est l'unique équilibrante aux mobiles dans les chambres sphériques enflammées par leur centre, qu'une pièce à chambre sphérique est beaucoup plus tourmentée avec une même quantité de poudre, & avec un même mobile précisément, que toutes les autres pièces avec une chambre différente, puisqu'elle est l'unique dont l'inflammation équilibrante soit totale & quasi instantanée comme nous le verrons; aussi les effets en sont rudement ébranlés, & les portées plus longues; mais aussi comme on l'a remarqué, si l'on n'y apporte remède, ces pièces à chambres sphériques, sont plus facilement détournées de leurs directions, parce

que les éforts circulaires des balons étant directs également sur tous les points de leurs surfaces, elles peuvent être détournées aussi en tous sens de leurs directions, & cela d'autant plus que le mobile est encore dans la pièce, dans le tems de la plus rude secousse occasionnée par l'inflammation presque instantanée totale, & d'une compression totale, & sur tout dans les mortiers où la flâme agit contre un fardeau plus lourd & plus pesant, le balancement de la force équilibrante à la pesanteur de la bombe sera plus grand, & par conséquent la secousse & le trémoussement du mortier aussi; ce qui pourra changer les coins de mire, & changer les élévations aussi bien que les directions.

Il est encore évident qu'à mesure que les chambres spheriques seront plus grandes, leurs portées le seront aussi, mais les coups seront moins justes; parceque les contre-coups des éforts sur les bombes qui sont plus violens, agiront aussi plus violemment contre la surface de leurs chambres, & détourneront le mortier plus violemment de sa direction.

(48) Les chambres cilindriques augmentent les premiers éforts, diminuent les seconds, & font partir le mobile sous une moindre inflammation, & l'accompagnent le long de la volée par des inflammations moins copieuses & moins comprimées; car le mobile ne sçauroit être ébranlé par cette inflammation, que la flâme n'appuye contre des points opposés de la chambre; or elle ne sçauroit y appuyer que tout son globe A, (*Fig. 11<sup>e</sup>.*) ne soit enflammé; car étant circulaire, le feu agira à la ronde: elle sera donc arrivée à tous les points des parois de la circonférence d'un globe égal à celui de son calibre, donc il sera mis en mouvement; mais dans la chambre sphérique la même quantité de poudre ANC, eût formé une plus grande sphère AB, & par conséquent le boulet n'eût pas été mis en mouvement, puisqu'il ne le seroit que sous une inflammation totale de toute la charge; donc lorsque le boulet sera déjà mis en mouvement avec l'inflammation de la poudre A; la poudre CN, qui fait la difference de ces deux inflammations, aura déjà été portée bien loin vers M dans la volée, ou peut-être même vers F, lorsqu'elle se sera enflammée; donc l'espace qui l'aura renfermé sera plus grand, & par conséquent sa compression moindre dans la raison inverse doublée de cet espace (26), aussi bien que la force imprimée au mobile, par conséquent les portées sous une même élévation avec cette même charge, seroient moindres en raison doublée de cette

diminution de la vitesse initiale imprimée au mobile au sortir de la volée : si la poudre CN, eût été par hipotèse enflammée au point F seulement , toute la poudre en-delà de C vers M, qu'on auroit ajoutée à la pièce cylindrique eût été superflue, même nuisible comme nous l'avons vu : si la poudre des pièces cylindriques ne prend pas feu par le centre de sa charge, cela retardera le tems de l'inflammation équilibrante, sans en augmenter la quantité au moment du départ du boulet, puisque ce sera le même calibre A de la pièce ; l'on voit aussi que le reste de la charge sera quelque fois plus dilaté, quelquefois plus comprimé, lorsqu'elle s'enflammera, selon le plus ou le moins de vitesse qu'elle aura reçu devant son inflammation, & par conséquent les vitesses initiales des boulets varieront ; donc leurs portées sous une même élévation, quoi qu'avec une même charge en tout sens, varieront dans la raison doublée de cette vitesse initiale variée : aussi les portées de ces pièces varient-elles beaucoup : mais comme les inflammations n'en sont pas si promptes, ni coëxistantes, & qu'elles se font avec moins de compression, aussi ces pièces sont elles moins tournées, & moins détournées de leurs directions.

(49) Il faut remarquer ici que les chambres cylindriques, qui n'ont pour leur axe ou hauteur qu'un de leur calibre, sont sentées comme sphériques de cette quantité de poudre ; car le cylindre de même balé & de même hauteur de la sphère qu'il renferme étant enflammé par le centre comme la sphère sera totalement enflammée comme elle au départ du mobile, & totalement comprimé comme dans une chambre sphérique, ainsi que nous l'avons vu ; & si l'on allume le cylindre par un point pris sur sa surface, son inflammation sera du plus au moins semblable à celle de la sphère qui lui est inscrite, si elle étoit aussi allumée par un point de sa surface ; d'où il suit que les inflammations étant plus promptes, étant totales aussi bien que les compressions, les portées en seront beaucoup plus égales : aussi voyons-nous qu'en chargeant à tiers, ou à quart de charge un canon, ce qui revient approchamment à la même chose, les coups en sont beaucoup plus justes ; mais la force de la percussion pourroit n'être pas si grande, ni si avantageuse contre l'Ennemi.

(50) Il seroit à souhaiter que l'on ne mît jamais que le quart du poids du boulet, pour les charges de poudre dans les pièces cylindriques, & pour augmenter la force du coup quand il s'agiroit de ruiner, d'abattre ou d'ébranler, on devroit s'appliquer à faire

une poudre d'une force suffisante à faire l'effet qu'on en desire, en ne mettant jamais plus de cette poudre dans la pièce, que la hauteur de son calibre ; il faudroit pour cela renforcer les pièces ; j'en conviens, mais on gagneroit bien ce métal sur leur longueur ; car on les feroit beaucoup plus courtes ; il ne seroit pas difficile de raffiner, & de donner de plus grands degrés d'extensions aux poudres, ni de changer les dimensions de nos pièces qui ont déjà varié si souvent, & qui probablement ne seront pas si tôt fixées dans leurs justes perfections ; quant aux degrés d'extensions il seroit facile de les trouver selon nos principes, puisqu'en reduisant la hauteur de la charge à la longueur de son calibre, il faut qu'une quantité quelconque de poudre enflammée, au lieu de s'étendre dans un espace 4000 fois plus grand, s'étende dans un volume plus grand ; & par conséquent au lieu que le globe enflammé devoit avoir pour son axe 16 diamètres du globe de poudre, il devoit en avoir davantage : au lieu de 8 diamètres pour les épreuves d'extention, il faudroit ranger plusieurs tas de poudre à la distance de 11 à 12 de leurs diamètres les uns des autres, & s'ils se communiquent le feu de l'un à l'autre, nous trouverons que les degrés de force de cette poudre seront égaux aux degrés de force d'une poudre commune, dont la charge seroit 3 fois plus grande : si l'on faisoit ces épreuves, il faudroit avoir égard que le plan qui soutient le tas de poudre repoussant les extensions qui tendent contre lui, la flâme prend une figure semblable à celle du tas de poudre ; & c'est pour cela que les tas de poudre éloignés 10 fois de leurs diamètre l'un de l'autre se communiquent le feu, quoique leurs sphères d'activité, si c'étoient des globes enflammés en plein air comme nous l'avons supposé, ne s'étendoient pas 10 fois au-delà de leurs axes de part & d'autre.

(51) Ceux qui ont observé la difference des portées des différentes chambres avec une même charge, n'en ont pas tout-à-fait raisonné par ces principes ; mais l'expérience qui est un effet connu de la cause, quoique inconnue, les a bien conduit ; l'on s'est imaginé de faire les chambres d'une courbe differente qui pût donner de plus grandes portées avec une même charge qu'avec les cilindriques, & que les pièces fussent moins tourmentées qu'avec les sphériques ; de-là les chambres paraboliques, hiperboliques, élliptiques, ou d'autres courbes composées, & les coniques.

Nous avons vu que si la diminution des premieres inflammations augmente les vitesses initiales des mobiles par l'augmentation  
des

des inflammations qui leur sont équilibrantes, l'on doit aussi remarquer que plus les balons des inflammations agissent par des directions obliques à l'axe contre la surface environnante d'une chambre, & moins ils la tourmentent ; or on voit que dans les paraboliques qui ont un fonds étroit & serré, la quantité de poudre C, (Fig. 12<sup>e</sup>.) de la première inflammation de la charge, n'est pas capable de chasser le mobile, & par conséquent retardant son départ, elle le met en mouvement sous une plus grande inflammation, & outre cela par le radoucissement FG, des parois de son orifice, la réunion des balons qui agissent tous contre l'axe PM, de la bombe, la chasse par conséquent, & avec plus de violence & avec plus de justesse : leurs efforts sur les parois étant plus obliques, agissent au contraire avec moins de violence contre les surfaces environnantes de la chambre ; outre cela trouvant plus d'espace du côté de la volée où ils s'élargissent, que du côté de la culasse où ils se retressissent, leur action agira plus violemment ; & il y aura plus de balons qui agiront contre la bombe, qu'il n'y en aura qui agiront contre la culasse, & ainsi il y aura moins de recul que dans les sphériques, où l'effort & le nombre des balons se partagent également contre l'un & l'autre. Cependant elles feront plus tourmentées que les coniques ; car l'orifice de ces chambres étant beaucoup évasé, & se trouvant plus étroites dans leurs fonds, leur parois M, N, (Fig. 13<sup>e</sup>.) étant rectilignes, cette chambre aura sa longueur PQ, plus grande qu'une autre, qui contiendrait la même quantité de poudre, les tems de l'inflammation de sa charge seront plus longs, & les balons agiront contre les parois M, N, par des directions encore plus obliques ; donc elles feront moins tourmentées, mais elles porteront sous une même élévation avec une charge égale en tout sens, moins loin que les autres chambres curvilignes précédentes, parceque les inflammations en seront retardées, & par conséquent les compressions moindres ; elles ont plus de portée que les cilindriques, parceque leur mobile est mis plus tard en mouvement, & par conséquent sous de plus grandes inflammations : ces sortes de pièces sont assez justes, parce qu'elles sont peu tourmentées, & que les dernières inflammations augmentant toujours plus l'augmentation des quantités correspondantes à chaque partie de l'axe de la chambre reparent par une espece de compensation la diminution des compressions correspondantes à chaque partie de cet axe, & sont beaucoup plus

abondantes que dans les cylindriques , à cause de leurs évase-  
mens L, N.

*Variations que l'emplacement de la lumière peut apporter  
dans les inflammations : & on fait quelques réflexions sur  
les charges diverses qu'on considère comme des traînées , ce  
qu'on confirme par les expériences.*

(52) Nous avons dit aussi que la lumière contribuoit beaucoup à la portée différente des pièces ; car plus cette lumière porte le feu proche du centre de gravité de la charge, moins son inflammation totale aura de durée ; plus cette lumière portera le feu loin de ce centre, & plus l'inflammation totale aura de durée : or la même quantité de poudre aura des inflammations plus copieuses à chaque instant, à mesure que la durée totale de son inflammation sera moindre ; car si une livre de poudre ou autre quantité quelconque employe un instant pour s'enflammer entièrement d'une manière, tandis que cette même quantité emploiera 4 instans à s'enflammer entièrement d'une autre façon, il faut que dans un instant il se consume beaucoup plus de poudre dans la première inflammation, qu'il ne s'en consume dans un instant par la seconde inflammation : les lumières qui diminuent la durée totale des inflammations, augmentent donc la force totale des mêmes quantités de poudre.

Supposons que la lumière D, (Fig. 14<sup>e</sup>.) ait porté le feu au centre B, puisque la flâme s'étend circulairement dans le tems qu'elle est parvenue au point A, de la culasse, elle est parvenue au point I, du côté du boulet ; donc si cette poudre est toute la charge, elle est toute enflammée ; mais la lumière A, qui a porté le feu à la charge au fond de la culasse, n'aura encore enflammé la poudre que jusqu'au centre C, de la culasse, & au centre B, de la charge, puisque son activité est la même sur quelque point de la surface que le feu lui soit communiqué, & qu'elle ne doit pas avoir plus d'activité dans un point de sa surface que dans un autre ; il s'en faudra donc des  $\frac{1}{2}$  de la charge que la lumière A, C, qui a porté le feu par la culasse à l'extrémité de la charge, ait enflammé autant de poudre dans cet instant, que la lumière D, B, qui l'a porté par le milieu de la longueur de la charge en a enflammé.

Nous avons dit que l'on peut considérer les charges des armes à feu, comme des trainées de différentes épaisseurs en comparant une arme à l'autre; & dans la même pièce on doit considérer la charge comme une trainée de même épaisseur allumée par différens points; donc la trainée AF, étant allumée au point A, eût employé le double de tems que si elle eût été allumée par le point B; car dans le tems que la première AD, qui prend feu par la culasse, est consumée jusqu'à B, la seconde AF, qui a pris le feu par D, est consumée totalement, puisqu'elle consume de deux côtés égaux à la fois, & avec une même vitesse; mais en considérant AD, & AF, comme deux trainées dont les épaisseurs sont égales & les longueurs inégales: le tems de la durée de l'inflammation sera dans la raison des longueurs, & par conséquent double, puisque  $2 AD = AF$ , ce qui est bien évident; car nous avons vu que la durée des inflammations des trainées de même épaisseur, c'est-à-dire dont les sections sont égales, sont dans la raison des longueurs (13).

Par la même raison que la lumière a augmenté l'inflammation, par la même raison l'arme en fera plus tourmentée; car si le feu a pris par le centre B, de la charge, l'effort ne se fera sentir contre le boulet, que lorsque les balons enflammés auront un point d'appui contre le boulet, ou autre mobile quelconque qui leur résiste, comme nous l'avons déjà établi, & sous une plus grande inflammation.

On peut se rappeler le même raisonnement qu'on a déjà fait, & que je trouve à propos de répéter; tandis que la charge dans la pièce n'aura pour sa hauteur qu'un calibre, la poudre enflammée dans le centre de cette charge, ne fera pas plus d'effort contre la charge dans la pièce que dans l'air, puisque c'est la même force d'extension, même résistance, & même quantité; car tandis qu'il y aura des vuides au travers des interstices des grains, la flamme aura autant de liberté dans la charge renfermée dans la pièce, qu'elle en aura eu dans cette même charge enflammée par son centre au milieu de l'air; mais dès que les balons se trouveront gênés contre les surfaces environnantes de leurs chambres qui leur résistent par la ténacité du métal au point A, (Fig. 15<sup>e</sup>.) alors ces mêmes balons presseront avec la même force vers la culasse C, & contre le point D, du côté du boulet; les efforts du point A, n'agissant point contre C ni D, n'agiront point contre le boulet, & par conséquent ils ne le peuvent mettre en mouvement;

Hij

il n'y a donc que l'effort d'extension vers C & vers F, qui puisse le faire ; or cet effort n'agit point contre le boulet, tandis qu'il trouve une moindre résistance au travers des grains ; & il trouvera toujours des interstices jusqu'à C & D ; donc il s'étendra jusqu'à sans le mettre en mouvement, jusqu'à ce que trouvant un appui contre C, par la résistance de la culasse, ou contre D, par la résistance du boulet, agissant pour lors sur le plus foible qui cède, il le chasse avec impétuosité du côté de la moindre résistance ; donc ce mobile ne sera jamais mis en mouvement dans quelque chambre que ce soit, qu'il ne se fasse un appui ou contre la culasse, ou contre le boulet, ou contre tous les deux à la fois ; ce qui dépend uniquement de l'emplacement & disposition de la lumière : mais cet appui contre ces points ne peut se faire sans que la flâme le touche, & par conséquent n'enveloppe tous les grains de poudre, & sans qu'elle les enflamme par notre demande ; & par là les inflammations seront augmentées, les pièces plus tourmentées, & leurs efforts totaux plus grands : c'est la raison sans doute pour laquelle les armes qui ont la lumière au-delà du fond de la culasse, en sont beaucoup plus repoussées, & conséquemment plus détournées de leurs directions, que celles qui ont la lumière au fond de la culasse, parceque le boulet étant mis en mouvement plus tard, est chassé sous une plus grande inflammation, & sous une plus grande compression.

Dans les chambres cylindriques si la lumière porte le feu entre le centre de gravité de la charge & le mobile, la flâme touchera plutôt le mobile que la culasse ; si la lumière est placée au centre de gravité, la flâme touchera, & le boulet & la culasse tout à la fois : si la lumière porte le feu à la charge entre son centre de gravité & la culasse, la flâme touche plutôt la culasse que le boulet.

La différence de la lumière dans les chambres sphériques apporte aussi une différence dans le tems de la durée des inflammations ; car si la lumière porte le feu par le moyen d'un tuyau dans leur centre, elles seront beaucoup plus vite enflammées, que si le feu ne se communique qu'à un point de leurs surfaces ; puisque dans le tems que la flâme aura parcouru un rayon, si le feu prend par le centre, toute la sphère sera enflammée ; mais au contraire tandis que la flâme aura parcouru un rayon, lorsque le feu prend par un point de leurs surfaces, la sphère n'est enflammée que jusqu'à son centre ; par la même raison sur quelque point de leurs surfaces.



sphériques que le feu prenne , le tems des inflammations totales est toujours le même , puisque c'est toujours le même axe à parcourir.

(53) Je pense qu'une chambre hyperbolique qui auroit sa lumière placée dans le centre de son axe , ou encore dans celui de gravité de sa charge seroit excellente ; car les directions des balons qui seroient perpendiculaires contre les cilindriques MN, (Fig. 16<sup>e</sup>.) sont obliques aux parois de la chambre hyperbolique , & par conséquent tourmentent moins la pièce. Ces directions des balons qui sont perpendiculaires aux parois FN, FD, de la chambre hyperbolique , sont obliques à son axe & à toutes les parties de l'ame , & la tourmenteront encore moins : toutes les directions des balons étant fort obliques à la culasse de cette chambre , contre laquelle les balons n'appuyent qu'une petite surface , la pièce en doit avoir très peu de recul , l'inflammation se trouvant outre cela toujours plus gênée (à mesure qu'elle s'approche de la culasse par son retrecissement) se réfléchira par sa réaction contre la volée : le feu prenant par le centre de gravité de cette chambre , ou par celui de son axe , la flamme appuyera plus vite contre le mobile que contre la culasse , ou tout au moins eu égard au balancement des balons qui se mettent toujours en équilibre entr'eux , il arrivera aussi vite vers la culasse que contre le mobile , & par conséquent le mobile sera toujours mis en mouvement , sous une inflammation totale de la charge : expérience à proposer.

(54) L'on fait en France les lumières aux pièces d'une invention nouvelle , & fort ingénieuse & fort avantageuse : c'est un canal qui peut tenir environ deux onces de poudre : la lumière répond à ce canal AB, (Fig. 17<sup>e</sup>.) & le canal communique le feu à la charge BC, la lumière en est moins tourmentée , & l'inflammation AB, initiale plus prompte & plus copieuse ; & par conséquent la totale BC, ce qui doit tourmenter ces pièces ; car l'inflammation étant centrale au point B, du calibre de la pièce abrège la durée de l'inflammation de la charge sur la longueur d'un calibre BF, déjà de la moitié selon que nous l'avons vu ; outre cela les deux onces de poudre du petit canal AB, nécessairement enflammées dans le tems de l'inflammation initiale BF, abrègeront de beaucoup la durée de l'inflammation totale BC ; les inflammations étant plus promptes seront comme instantanées , & par conséquent à chaque instant , à mesure qu'elles

s'étendront dans la volée B C, elles diminueront leurs forces par la diminution de leurs compressions : le boulet au contraire par son frottement diminuera de sa vitesse ; & ainsi pour que la flâme l'accompagne jusqu'au sortir de la pièce , il faut aussi diminuer sa longueur à proportion de l'augmentation de la vitesse de l'inflammation totale de la charge.

Cette lumière toute ingénieuse qu'elle est a de grands inconvénients ; car on ne peut pas s'assurer de pouvoir écouvillonner bien ce petit canal AB, outre cela les inflammations étant promptes, & par conséquent coëxistantes échaufferont le métal , lequel se ramolira beaucoup plutôt, ce qui exposera ceux qui sont destinés à leur service à de fâcheux accidens : outre que dans une occasion pressante, on ne les peut pas charger à cartouche ; à moins de joindre un boudin au fond de la cartouche de la grosseur de ce petit canal , on n'est pas assuré que le feu y doive nécessairement communiquer , à moins qu'on ne crève le fonds de la cartouche ; ce qui est sujet à des inconvénients ; aussi ne les destine-t-on pas à cet usage : telle est la condition de l'esprit humain dans ses différentes inventions : il trouve rarement des avantages d'un côté, sans rencontrer des désavantages de l'autre ; il n'y a qu'à profiter du bon , & ne pas étendre l'usage des choses au-delà de leurs justes bornes.

Il nous reste encore deux choses à examiner , la force du ressort de la poudre , je veux dire la vitesse initiale que la poudre imprime à un même mobile avec différentes charges dans une même pièce ; & ensuite la force des charges différentes , c'est-à-dire la vitesse initiale que les différentes charges de poudre peuvent donner aux mobiles différens dans de différentes pièces ; ce qui n'est pas si facile à déterminer , comme on peut le remarquer, & comme nous l'avons déjà établi , à cause des variations des inflammations causées par la différence des chambres , lesquelles doivent varier les vitesses.

Auparavant que d'entrer dans ce détail , il faut se rappeler ce que nous avons dit au sujet des vitesses différentes des inflammations. Nous avons considéré de deux façons différentes les inflammations , ou instantanées , ou successives , afin de voir le rapport des vitesses en des tems différens , & en des masses différentes dans l'une & l'autre des hypothèses : la première hypothèse nous a fait voir que si un grain de poudre est enflammé dans un tems indivisible , & qu'il conserve son même volume d'extension ,

une masse de poudre d'une grandeur inassignable, seroit consumée aussi vite qu'un seul grain de poudre d'une grandeur indéfiniment petite ; & par conséquent les vitesses des extensions des différentes masses enflammées sont entr'elles dans cette hypothèse en raison soutriplée des masses (6).

Dans l'inflammation successive nous avons démontré que les vitesses des extensions de différentes sphères enflammées par le centre acquises à la fin de la durée de leurs inflammations, & même à chaque instant dans une même masse, seroient en raison soutriplée des quantités, c'est-à-dire de leur axe (7) (10) : donc les vitesses d'extensions des différentes masses sphériques enflammées par leur centre sont entr'elles dans la raison de leur axe, qui est la soutriplée de leurs quantités : donc elles s'enflamment dans un même instant, puisque à mesure que le rayon de la sphère sera plus grand, la vitesse sera aussi dans la même raison plus grande : donc tandis que la flâme d'un globe parcourra son rayon d'activité ou d'extension, la flâme d'un autre globe parcourra aussi en même tems son rayon d'activité. Il n'y aura dans les deux hypothèses que cette différence à faire, que la flâme parcourra son rayon d'activité dans un tems indivisible avec une vitesse infinie dans l'autre hypothèse, & que dans celle-ci la flâme parcourra son rayon dans un tems égal & limité, avec une force limitée & égale à son rayon d'activité même, & par conséquent dans la raison des axes des quantités.

(55) Ce paradoxe ne doit pas surprendre, si nous accordons tout ce que nous avons établi sur les inflammations successives en des tems infinis ; & ce que nous disons à présent ne contredit point cette hypothèse ; car quoique le tems soit fini, nous pouvons imaginer un nombre infini de différens instans qui le composent ; c'est sur cette division que nous avons établi tout ce que nous avons dit des différens instans de la durée des inflammations ; & quoique ce tems soit égal dans toutes les sphères ; cependant une sphère allumée par son centre sera beaucoup plus vite allumée que si elle étoit allumée par un point de sa surface, ou tout autre pris ailleurs que dans son centre ; mais toutes les sphères d'activité des quantités sphériques de poudre allumées d'une manière homogène par leur centre, ou ailleurs, seront allumées dans un même tems par des inflammations initiales plus grandes ou moindres : que l'on se rappelle ce que nous avons dit au sujet des inflammations successives : un grain de poudre en allume 4000, ou un nombre plus

grand ou moindre, n'importe pourvu qu'on le suppose déterminé dans une poudre qu'on suppose homogène, chaque grain se fera étendu dans un volume 4000 fois plus grand : donc toute la poudre renfermée dans l'espace de son activité aura été enflammée, & par conséquent l'aura débordée de beaucoup ; mais en la débordant elle en aura allumé d'autre ; & à mesure que les axes des activités à parcourir seront plus grands, les vitesses acquises croîtront ; car plus il y aura de poudre dans la masse, & plus la flâme débordera ; & plus elle débordera, & plus la poudre s'allumera en plus grande quantité.

D'ailleurs indépendamment de cette vérité supposons le successif, & en des tems qui soient dans la raison des exposans des sphères d'activité à chaque instans différens, comme noire hypothèse de l'inflammation successive l'a établi (7) : la moindre charge de l'arme la plus petite sera bien égale à la 10<sup>e</sup>. d'une once de poudre ; donc tandis que cette 10<sup>e</sup>. d'once se fera consumée dans une petite charge, cette même 10<sup>e</sup>. aura enflammé  $\frac{4000}{10}$  d'once, c'est-à-dire 400 onces ou 133 livres ; or nous n'avons aucune pièce de cette charge : donc les chambres sphériques de toutes nos bouches à feu, qui sont moindres lorsqu'elles sont allumées d'une manière uniforme, sont enflammées dans un tems égal : donc leurs vitesses d'extensions, ou leurs rayons d'activité, seront parcourus dans un même tems sensible ; & par conséquent leurs vitesses d'extension seront dans la raison soutriplée des quantités de poudre qu'elles contiennent ; puisque c'est la même chose, en voilà assez entrer dans le détail des armes à feu.

(56) On doit considérer à présent que les charges de nos bouches à feu ne sont plus que des traînées de différentes épaisseurs & de différentes longueurs, dont les proportions peuvent varier entr'elles à l'infini, par la différente disposition des chambres, des lumières, des charges & des pièces.

Leur section, c'est-à-dire le diamètre AB ou *ab* de la charge (Fig. 18, 19<sup>e</sup>.) dans l'endroit de la lumière est toujours allumé dans un même tems ; & par conséquent la sphère ou cylindre de ces diamètres A, B, ou AB allumé en même tems, le sera aussi dans un même tems ; puisque l'extension qui produit l'inflammation est circulaire ; & parce qu'à chaque instant il s'enflammera la même quantité, c'est-à-dire le même cylindre dans chaque pièce, il suit que si l'on divise l'instant de la durée de l'inflammation d'un seul grain de poudre en une infinité de petits instans :  
tout

tout ce que nous avons dit sera véritable, & qu'à chaque instant il se consumera dans une grosse pièce beaucoup plus de poudre que dans une petite : donc les inflammations des sphères de poudre se feront toujours de la même manière & dans un même tems ; or puisque l'uniformité des inflammations contribue à la justesse du tir des pièces, & à l'égalité de leurs portées avec une même charge en tout précisément homogène, il n'y a pas à douter que les chambres sphériques ne soient préférables aux autres ; & parceque dans les canons ces chambres ont leurs inconvéniens à cause des accidens ; & que tandis que la charge AB, de poudre (Fig. 20<sup>e</sup>.) n'aura qu'un calibre AB, pour sa longueur, elle sera enflammée dans le même tems qu'une chambre sphérique quelconque, devant que le boulet soit en mouvement ; il faut conclure que la perfection des armes consisteroit à les faire d'une façon que cette poudre puisse les charger, comme nous l'avons déjà dit, & que pour les mortiers on pourroit en faire de même, ou les faire sphériques ; puisque le canal des mortiers est évasé & peu profond, il n'y auroit pas de la peine à les nettoyer.

Au lieu de faire des chambres si grandes dans les mortiers, on les feroit proportionnées aux distances dont on auroit besoin, en faisant plusieurs mortiers d'un même calibre, les uns avec une plus grande chambre, les autres avec une plus petite, on régleroit par l'élévation les portées ; de près on auroit l'avantage de pouvoir toujours remplir les chambres sans être obligé de donner beaucoup d'élévation, ou très peu au mortier pour allonger, ou raccourcir leurs portées, ce qui les rend variables, *comme nous le verrons dans notre seconde Partie* ; & l'on auroit incontestablement des portées beaucoup mieux réglées.

(57) Les vitesses des inflammations seront aussi dans le même rapport des vitesses des extensions ; car les inflammations ne se font elles-mêmes que par les extensions, puisque toute l'inflammation totale se fait par l'extension d'une partie de la charge qui en a allumé ; le reste, d'où il suit que si nous nommons  $a$ , (Fig. 21<sup>e</sup>.) le rayon AB, de la  $\frac{1}{1000}$  de la charge DFGCD, &  $b$ , le demi-diamètre AG, de toute cette charge CDFG, &  $l$ , celui de toute l'extension LAM, nous aurons  $a, b :: b, l$ , puisque  $\frac{b}{a} = 16$ , &  $\frac{l}{b} = 16$ , donc tandis que l'inflammation  $a$ , aura parcouru toute la charge  $b$ , la charge  $b$ , aura aussi parcouru toute

l'extension  $I$ , ce que nous avons déjà démontré, d'où il suit que si l'on fait une trainée quelconque  $AB$ , (*Fig. 22<sup>e</sup>*) & que l'on range une quantité de petits cubes  $C$ , dont le côté  $C$ , soit égal à l'épaisseur de la trainée  $AB$ , pourvu que les cubes  $C$ , ne soient pas éloignés les uns des autres au-delà de l'extension de leurs sphères d'activité, c'est-à-dire de 8 à 10 diamètres, & que la distance  $OM$ , qui contient tous ces petits cubes soit égale à la longueur  $AB$ , de la trainée, en communiquant le feu à la trainée  $AB$ , en même tems précisément qu'aux premiers cubes  $C$ , les cubes seront précisément enflammés dans le tems que la trainée  $AB$ , aura employé pour son inflammation totale; c'est une expérience que j'ai répétée plusieurs fois, avec plusieurs sortes de grosseurs différentes  $C$ ; la raison en est manifeste; puisque la vitesse de l'inflammation de la trainée  $AB$ , n'est autre chose que celle des cubes  $C$ , qui en sont les élémens; or soit qu'il y ait de la poudre, d'un cube  $C$ , à un autre cube  $C$ , ou qu'il n'y en ait point, la force d'extension de ce cube en fera la même; il n'y aura que cette différence à faire que dans la trainée la flâme de la poudre  $FG$  repoussera celle de la poudre  $AF$ , & l'obligera à s'élever, au lieu que dans les petits cubes  $C$ , la flâme ayant la liberté entière d'achever son extension, s'étendra jusqu'au cube voisin qu'elle enflammara.

Il s'ensuit donc de-là que si l'on prend une trainée conique  $AMN$ , (*Fig. 23<sup>e</sup>*) les vitesses des extensions à chaque instant croîtront dans la raison des épaisseurs  $GF$ : de sorte que si l'on prend les cubes ou sphères, dont ces côtés seront les axes, & que l'on veuille, comme nous venons de le dire, les ranger d'espace en espace de  $A$  vers  $N$ , comme  $F$ ; ils s'éloigneront toujours plus les uns des autres, à mesure qu'ils s'approcheront de  $N$ , dans la raison des  $FG$ , qui sont leurs côtés, ainsi que l'on peut en faire l'expérience, comme je l'ai faite. Si l'on communique le feu à la trainée  $ANM$ , en même tems, & de la même manière qu'à ces cubes semblables qui en sont les élémens, elle sera totalement enflammée en même tems que tous les cubes.

*Formules qui expriment la force de la Poudre enflammée, à mesure qu'elle est enflammée dans la chambre, ou dans la volée, & qu'elle accompagne le mobile le long de la volée par des efforts redoublés lorsque les chambres sont remplies de Poudre : L'on donne aussi la formule qui exprime cette force, lorsque la chambre est totalement enflammée dans la chambre, de sorte néanmoins qu'elle n'en soit pas remplie, & que le reste en demeure vuide.*

(58) Il suit de cette expérience soutenue par toutes les démonstrations que j'en ai données, que généralement les efforts totaux des quantités de poudre renfermées dans une chambre quelconque où elles sont enflammées, qui sont en raison composée des quantités fluides par la vitesse, seront entr'elles dans la raison des produits de ces quantités par les vitesses ; & parceque par la différente façon des chambres les vitesses  $FG$ , ne sont pas toujours dans la même raison multipliée des quantités, & qu'ordinairement toutes les chambres différentes qui sont en usage ont des cercles pour leurs élémens, l'effort total en general des quantités enflammées en différentes chambres, sera égal au produit de la quantité par le rayon du plus grand cercle qui termine la quantité enflammée : si la chambre est sphérique, il n'y a donc qu'à prendre son axe pour la vitesse, & la quantité étant le cube de cet axe, si nous nommons cet axe  $a$ , l'effort total sera  $= a^4$  dans les chambres cilindriques le plus grand cercle étant celui de son calibre en nommant  $a'$  la quantité de poudre &  $b$  son calibre, nous aurons  $a b$  pour l'effort total : dans les paraboliques, elliptiques, & autres curvilignes quelconques, en connoissant la plus grande ordonnée (que j'appelle  $x$ ) de la chambre qui termine l'inflammation, & nommant  $a'$  la quantité de poudre, on aura  $a'x$ , pour l'effort total : dans les coniques, en connoissant l'axe correspondant au plus grand cercle qui termine la quantité de poudre enflammée dans la charge, dont je nomme le diamètre  $y$ , on aura  $a'y$  pour l'effort total de la quantité  $a'$  de poudre.

Or puisque la vitesse d'extension des chambres sphériques est dans la raison de leur axe, la vitesse initiale des mobiles n'étant qu'un effet de cette cause fera donc dans la même raison ; & par conséquent on pourra prendre l'une pour l'autre ; mais les portées

des pièces différentes sous une même élévation avec différentes charges, sont dans la raison doublée des vitesses initiales de leurs mobiles, *comme on le verra dans la seconde Partie* ; donc les portées des pièces à chambres sphériques sont dans la raison des quarrés de leurs diamètres.

Pour voir si l'expérience répond à cette théorie, il faudroit faire des épreuves en tirant avec des mortiers à chambres sphériques de differens calibres, pour en comparer les différentes portées sous une même élévation, ne me trouvant pas à portée de faire ces épreuves avec des chambres sphériques, je rapporterai celles que Mr. de Saint Remy a citées dans ses Memoires d'Artillerie.

(59) Un mortier de 12 pouces de calibre à chambre sphérique, avec une chambre capable de contenir 8 livres de poudre avec cette charge pointé à 45 degrés, a porté 1200 toises : un mortier avec une chambre sphérique capable de contenir 12 livres de poudre avec cette charge, a porté à toute volée 1400 toises : un autre mortier de même calibre avec une chambre sphérique capable de contenir 18 livres de poudre avec cette charge, a porté à toute volée 1800 toises.

Si cela est ainsi que le rapporte Mr. de St. Remy, cette expérience confirmeroit mon système ; car la chambre étant sphérique, la vitesse initiale de la bombe au sortir du mortier sera dans la raison des axes des chambres ; & par conséquent les portées sous la même élévation de 45 degrés dans la raison des quarrés des calibres des chambres.

Or les racines cubiques des quantités de poudre que contiennent ces différentes chambres étant proportionnelles à leur calibre, on peut prendre leurs quarrés à la place des quarrés des calibres : la racine cubique de 8 est 2 : la racine cubique la plus approchante de 12 est 22' : la racine cubique la plus approchante de 18 est  $2\frac{4}{5}$ , & reduisant tout en prisme ou dixième, nous aurons environ 20, 22, 25, pour les rapports des vitesses initiales des bombes, à la sortie des mortiers, & pour leurs quarrés 400, 484, 625, dont les triples sont 1200, 1452, 1875, pour les portées les plus approchantes.

La proportion des portées effectives des mortiers, est un peu moindre que celle des portées calculées, parceque les petites chambres auront peut-être été plus resoulées que les grandes, & par d'autres accidens ; mais en supposant le calibre effectif de la



chambre qui contient 12 livres de poudre (lequel est de 107 lignes  $\frac{1}{2}$ ) moindre de deux lignes qu'il ne l'est, & celui de 18 livres (lequel est de 123 lignes  $\frac{1}{2}$ ) moindre de deux lignes  $\frac{1}{2}$ , les portées calculées seront précisément les mêmes de l'épreuve; cette différence provient du vent de la bombe dans le mortier, lequel est dans le mortier de 18 livres de poudre, de 5 lignes, c'est-à-dire 2 lignes  $\frac{1}{2}$  de chaque côté de la bombe, & dans celui dont la chambre contient 12 livres de poudre; le vent de la bombe est de 4 lignes, c'est-à-dire 2 lignes de chaque côté; or l'on voit que 4, 5 :: 2, 2  $\frac{1}{2}$ ; nous en donnerons la raison, en parlant des portées des canons de différens calibres.

L'on voit qu'une poudre qui s'étendrait de 9 ou de 7 diamètres, donnerait à proportion de  $u$ , qui est son extension des vitesses initiales aux mobiles plus grandes ou moindres; de sorte que si le mobile prenoit toute la vitesse  $u$ , les portées lorsque les chambres sont pleines, seroient entr'elles (en supposant la chambre sphérique) dans la raison du carré de 8, c'est-à-dire 64 au carré de 9 qui est 81, & c'est ce qui fait la diversité des portées d'une poudre à celle d'une autre d'une différence qualifiée; quoique tout le reste soit égal.

(60) Lorsque les chambres ne sont pas remplies de poudre, puisque les efforts totaux absolus des quantités de poudre moindres de toute la charge sont dans la raison des produits des quantités par les vitesses, & que ces vitesses sont égales aux plus grandes largeurs, ou diamètres des cercles, qui terminent ces quantités dans la chambre, il suit que dans la chambre sphérique  $OPQA$ , (Fig. 24<sup>e</sup>.) nous avons la partie  $AM$ , de l'axe que je nomme  $b$ , qu'occupe la charge  $APMO$ , moindre de la totale  $OPQA$ ; & par conséquent la largeur  $OP$  connue, de laquelle la moitié  $MP$ , est le rayon du plus grand cercle qui termine cette quantité enflammée dans la chambre  $OMPA$ ; je nomme  $u$ ,  $MP$ , parce qu'elle est égale à la vitesse absolue de cette charge  $OMPAO$ ; donc en nommant la quantité de poudre  $OMPAO$ ,  $\frac{a^3}{g}$  nous aurons  $\frac{a^3 u}{g}$  pour l'effort absolu de cette quantité dans cette chambre; en supposant qu'elle la rempliroit entièrement; je veux dire que la chambre fût le segment  $OAPM$ ; au lieu d'être la sphère  $OMPQ$ : mais eu égard à la compression de cette quantité  $OAPM$ , qui diminue dans la chambre sphérique par le vuide  $OMPQ$ , cette force absolue, dans la raison du carré de l'espace  $OAPQ$ , au carré de l'espace

OMPA, cette force absolue sera dans la raison de  $a^6u$ , à celle de  $\frac{a^6u}{qq}$ ; c'est-à-dire en moindre expression dans la raison  $qq$ , 1; d'où il paroît évidemment que l'effort total de cette quantité devra s'exprimer par  $\frac{a^6u}{qq}$ .

Comme  $u$  représente toutes les soutendantes OP de cette chambre, &  $\frac{a^1}{q}$  toutes les différentes quantités de poudre moindres de la charge; cette expression sera celle de tous les efforts totaux de ces quantités; cette expression  $\frac{a^6u}{qq}$  est générale pour toutes les chambres, & pour toutes les quantités de poudre moindres de leurs charges, dont elles expriment la force motrice totale, en supposant que le reste de la chambre reste vuide.

(61) Les effets sont proportionnels à leurs causes; or le mouvement du mobile est l'effet de la force motrice totale; mais le mouvement du mobile est égal au produit de la masse par la vitesse initiale du mobile: donc la force motrice peut être prise pour ce produit: je nomme  $I$  la vitesse initiale du mobile, &  $p$  le poids du mobile: donc  $a^3u = Ip$ ; en divisant l'équation par  $p$ , on aura  $\frac{a^3u}{p} = I$ , pour la vitesse initiale du mobile avec toutes les chambres pleines, quelques quantités de poudre qu'elles contiennent; & parceque les espaces parcourus sous une même élévation par un même mobile avec une vitesse initiale différente, sont dans la raison doublée de leur vitesse initiale, entre eux, il suit évidemment qu'ils seront dans la raison des  $\frac{a^3u}{pp} = I^2$ , & que si nous divisons  $Ip$  par  $a^3$ , qui est la quantité de poudre, on aura  $u$  pour la vitesse de son inflammation: donc dans les chambres cylindriques d'un même calibre & de différentes hauteurs, la vitesse  $u$  de l'inflammation étant toujours égale (puisque c'est le même calibre), la force qui imprime le mouvement au mobile, sera dans le rapport des  $a^3, a^3$ , lorsque les charges en seront différentes; & parceque les  $p$  qui représentent les poids des mobiles, sont les mêmes dans une même pièce, les quotiens des  $\frac{a^3}{p}$  seront dans la raison des quantités  $a^3$  qui varient; ce qui nous indique que les espaces parcourus sous une même élévation par un même mobile par la force motrice d'une chambre cylindrique chargée avec différentes quantités de poudre, seroient dans la raison doublée des quantités enflammées qui agissent contre le

mobile : si elles agissoient toujours dans un rapport proportionnel à leur quantité, & de la même façon à mesure qu'on augmente, ou qu'on diminue l'axe des charges de poudre ; & par conséquent les vitesses initiales à leurs débouchés de la pièce qui sont en raison soudoublée des espaces, parcourus *comme on le verra dans la seconde Partie*, seroient dans la raison des quantités enflammées, qui agiroient uniformément dans toutes les charges différentes de poudre pour une même pièce.

Dans les chambres sphériques qui chassent des mobiles proportionnels à leurs charges, on aura  $\frac{a^2 u}{a^3}$  &  $\frac{b^2 u}{b^3}$ , ou en moindres expressions  $V, u$  pour les vitesses initiales des mobiles ; & parceque la vitesse  $u$ , dans les chambres sphériques est égale à leurs diamètres  $a$  &  $b$ , il s'ensuit que les espaces parcourus pendant tout le mouvement sous une même élévation, seront dans la raison doublée de leurs calibres  $a$  &  $b$ , comme on vient de le voir. (58) (59)

Il faut remarquer que dans les chambres cylindriques de poudre, dont les hauteurs sont proportionnelles à leur calibre, comme cela arrive dans tous les fusils, armes à feu & canons qui sont chargés avec des quantités proportionnelles à leurs poids, si les charges agissoient uniformément contre les mobiles à proportion des quantités de poudre, les portées seroient dans la raison doublée de leurs calibres, ainsi que dans les chambres sphériques ; parceque lorsque l'on charge proportionnellement aux poids des mobiles, on peut prendre les cylindres qui n'ont pour leur hauteur, ou leur axe, que le calibre de la pièce pour les charges entières, puisqu'ils en sont les parties semblables ; & par conséquent on aura  $\frac{a^2 u}{a^3}$  pour l'expression de leur vitesse initiale sous une même élévation ; ce qui nous indique que les portées des pièces cylindriques chargées semblablement, seroient dans la raison doublée de leurs calibres, si les quantités de poudre agissoient uniformément contre les mobiles à mesure que l'axe de la charge de poudre augmente par l'augmentation des quantités.

Généralement dans les chambres cylindriques de quelque hauteur & calibre qu'elles soient, coniques, paraboliques, hyperboliques, elliptiques, & autres curvilignes quelconques, on aura  $\frac{a^2 u}{P}$  pour les vitesses initiales des mobiles : ce qui nous indique que le quotient des produits des forces motrices totales  $a^2 u$  di-

vités par les poids des mobiles, sont dans le rapport de leur vitesse initiale au débouché de la pièce.

En voilà assez pour les portées de toutes sortes de pièces de quelque poids que soient leurs mobiles, & de quelque figure que soient leurs chambres, pourvu qu'elles ayent des cercles pour leurs élémens, & qu'elles soient toujours pleines.

(62) Si les chambres ne sont pas remplies de poudre, généralement  $\frac{a^6 u}{qqp}$  en nommant  $p$  le mobile, en exprimera les rapports des vitesses initiales au débouché de la volée.

Il faut avoir égard au frottement du boulet le long de la volée, qui par la trop grande longueur de la pièce le peut retarder, aussi bien qu'aux différences des quantités enflammées, quoi que la charge soit égale, par la manière des inflammations, & par la longueur de la pièce, qui n'étant pas dans son point critique du *maximum* de la vitesse de la charge, peut diminuer l'inflammation qui se fait, tandis que le mobile parcourt la volée; on a aussi supposé que la poudre étoit toute enflammée dans la chambre, & pour lors les efforts dans la chambre en seront véritablement dans le rapport de la formule  $a^6 u$ , & les vitesses initiales des mobiles seroient dans le rapport de la formule  $\frac{a^6 u}{p}$  lorsque les chambres sont pleines; & on auroit  $\frac{a^6 u}{qq}$  pour les rapports des forces motrices totales, lorsque les chambres ne sont pas remplies, & que le reste en demeure vuide; &  $\frac{a^6 u}{qqp}$  pour les rapports de leurs vitesses initiales.

L'on voit par la proportion de cette formule, combien les portées diminuent en diminuant la charge totale d'une chambre, dont on laisse le reste vuide, & combien il est plus sûr & plus facile de se servir des chambres sphériques toujours pleines, que des autres, pour trouver le rapport des portées aux quantités différentes de poudre, & que les sphériques outre cela donnent une plus grande vitesse  $u$  d'inflammation, avec cette quantité de poudre, que celle que donneroit la cylindrique qui n'auroit qu'un de ses calibres pour sa hauteur; car l'axe de la chambre sphérique sera toujours plus grand que celui de la cylindrique; & l'inflammation le parcourra néanmoins en même tems que celui de la cylindrique, qui contiendroit autant de poudre que la sphérique.

Si l'on remplit au contraire le reste de la chambre, ou de fourrage, ou de terre douce, ou d'un tampon, pour lors les forces  
des

des différentes quantités de poudre dans une même chambre quelconque, approcheront du rapport de la formule  $\frac{a^{11}n}{q}$  par rapport à la force motrice  $a^{11}u$  de toute la charge qui remplit cette chambre quelconque, à mesure que les espaces vuides qu'on remplit feront refoulés, comprimés, tamponnés, & qu'ils approcheront plus par conséquent de la force de la résistance des surfaces environnantes de la chambre; outre la variation que peut apporter la communication du mouvement contre le mobile, qui ne lui est plus appliqué immédiatement, & qui peut devenir plus fort, ou moins contre la matiere du remplissage, sur tout contre le tampon, où toutes les directions des balons étant perpendiculaires sur le tampon augmentent de leurs forces motrices totales, de plus que contre la surface sphérique de la bombe, ou contre la terre, ou le fourrage, où ils peuvent s'échapper plus facilement que contre un tampon.

Il n'y aura plus que l'augmentation de vitesse causée par cette impulsion d'une même quantité de poudre, quoique égale, qui puisse augmenter ou diminuer la vitesse initiale du mobile; l'on voit donc que le refoulement, le fourrage, la terre douce, les tampons ne servent qu'à augmenter les compressions des fluides, & qu'ils sont fort inutiles dès qu'on peut atteindre le but qu'on se propose sans cela; puisqu'il n'y a qu'à augmenter la poudre sur tout dans les mortiers, en faisant leurs chambres plus grandes, comme nous l'avons dit, parceque de cette façon, & les compressions & les inflammations en seront plus égales: au lieu qu'en refoulant, remplissant & tamponnant, on ne peut gueres le faire d'une manière tout-à-fait homogène, & outre cela les dérangemens, & les reculs des pièces en sont plus grands, aussi bien que leurs échauffaisons, ce qui les met plutôt hors de service.

Il y auroit cependant un inconvenient de ne rien mettre sur la poudre dans les mortiers, à cause des accidens du feu qui peut prendre à la charge par le frottement de la bombe, dans le tems qu'on la met dans le mortier, ou qui peut s'enflammer aussi dans le tems qu'on donne le feu à la bombe: ainsi il est prudent d'y mettre un bon parchemin du calibre de la pièce bien ajusté: de sorte que la superficie de la poudre forme un cercle dont le plan soit parfaitement perpendiculaire à l'axe du mortier, & conséquemment à celui de la bombe, qu'on lui suppose toujours perpendiculaire; c'est pour éviter l'inconvenient qu'il y a à ne pas

remplir la chambre que j'ai proposé de faire des mortiers d'un même calibre, avec des chambres sphériques de différentes grandeurs pour toutes sortes de portées, afin qu'on puisse toujours remplir les chambres, & qu'en mettant un seul rondeau de parchemin pour éviter les accidens entre la bombe & la charge, l'on puisse avoir des compressions & des inflammations plus égales.

(63) Dans les canons il faut absolument un bouchon pour séparer du boulet la charge de poudre, autrement il en arriveroit de trop grandes inégalités dans les inflammations, outre que le frottement du boulet le long de la volée pourroit l'enflammer & causer de fâcheux accidens à ceux qui servent la pièce; il faut pour cela charger avec un bouchon de la grosseur d'un seul calibre, comme nous l'avons déjà dit, & pousser le bouchon sur la poudre, en appuyant fortement le refouloir contre la charge sans donner de si grands coups; il faut pour cela que le bouchon soit arrondi, dur & serré, sans être trop gêné, mais précisément ajusté à son calibre, & deux ou trois coups légers du refouloir, pour s'assurer qu'il touche la poudre, suffisent; les coups en seront beaucoup plus justes; quant au boulet, il faut qu'il entre plus librement dans la pièce que celui de la poudre, à moins qu'on ne tire du haut en bas; car pour lors s'il ne gêne pas le boulet, & qu'il ne le retienne, le boulet qui le presse par son pied s'éloigneroit de la charge de poudre, & laisseroit un vuide entre deux, surtout lorsque les pièces restent quelque tems chargées sans tirer, ce qui seroit nuisible; mais lorsqu'on tire de bas en haut, ou horizontalement, il ne le faut point du tout refouler, mais seulement le serrer contre le boulet, appuyant sur le refouloir pour serrer le boulet contre la poudre, parce qu'en refoulant on peut faire entrer la matière du bouchon entre le boulet & la pièce, ce qui doit nécessairement détourner le boulet de sa direction; parceque les balons, comme élémens d'un fluide, s'équilibrent entr'eux, & prennent conséquemment la figure des surfaces environnantes: leur commune direction sera donc dans l'axe de la pièce; il est important que l'axe du boulet soit dans la direction de celui de la pièce, qui est la direction du pointement, afin que leurs efforts communs agissent contre le centre de gravité du boulet, pour qu'ils puissent le chasser de la volée par cette direction; mais s'il se met entre le boulet & la pièce quelque corps étranger, il éloignera son centre de gravité de l'axe du canon, & par conséquent de la

direction du pointement, parce qu'on suppose la pièce juste : ce refoulement du boulet indépendamment de tous les autres inconvéniens, met la pièce en danger d'être plutôt hors de service, lors qu'étant échauffée, les inflammations totales & instantanées en seront plus promptes, & que le boulet pour lors ne pouvant céder assez vite à l'inflammation, les espaces qui renferment les inflammations étant moindres, les compressions par conséquent en seront plus violentes, & les pièces au contraire diminuant de leurs résistances, comme nous l'avons vu par l'ébranlement du métal, son agitation, son relachement des fibres, son ramollissement & son échauffement s'évaieront, & ensuite crèveront.

(64) Il faut remarquer que la force d'extension d'une même quantité de poudre dans une chambre sphérique quelconque, est à la force d'extension de cette même quantité de poudre dans une chambre cylindrique, dont la hauteur est égale à son propre calibre, comme  $\sqrt{3}$  à  $\sqrt{2}$  ; & par conséquent les vitesses initiales du mobile qui sont dans la raison de cette vitesse d'extension (58) (59), seront entr'elles comme  $\sqrt{3}$  à  $\sqrt{2}$  ; & leurs portées sous une même élévation dans le rapport  $\sqrt{3} \times \sqrt{3}$ ,  $\sqrt{2} \times \sqrt{2}$  ; car ces deux chambres étant d'égale capacité, le calibre de la sphérique sera dans la raison fourplée de cette quantité : le calibre de la cylindrique, ne sera jamais égal à celui de la sphérique ; puisque la capacité du cylindre circonscriptible, qui aura le même calibre de cette sphère sera à la capacité du cylindre égal à la charge de la sphérique, comme 3, 2 par la *Géométrie*, & que leurs calibres sont dans la raison fourplée de leurs capacités ; ils seront donc entr'eux comme  $\sqrt{3}$  à  $\sqrt{2}$  : leurs efforts totaux seront donc  $a' \sqrt{3}$  &  $a' \sqrt{2}$ , puisque  $u$  qui exprime leurs vitesses d'extension est dans cette raison : donc leurs vitesses initiales  $\frac{a'u}{p}$  sera dans la raison de  $u$ , ou  $\sqrt{3}$  à  $\sqrt{2}$  ; l'on voit encore par-là combien les chambres sphériques sont préférables aux cylindriques, & combien il seroit important de ne faire nos mortiers qu'à chambre sphérique.

Quoique nous supposons que les charges dans les pièces s'enflamment de la même manière qu'elles s'enflammeroient, si elles étoient en liberté, & dans le même arrangement au milieu de l'air ; l'on convient pourtant que cette inflammation s'y fera beaucoup plus promptement ; parceque la flamme ne pouvant

Kij

s'exhaler , fera obligée de s'étendre & de s'élancer au travers des interstices de sa charge : Si nous divisons cependant ce tems de la durée totale de leurs inflammations dans une infinité de tems égaux infiniment petits , les proportions & les vitesses en seront les mêmes , & à chaque instant la sphère d'activité , dans les pièces cylindriques , étant précisément la même , ne peut redoubler sa vitesse , qui sera toujours dans la raison du calibre de la chambre ; mais il arrivera un redoublement d'impulsion égal à chaque instant , à mesure qu'elle s'étendra dans la volée ; & en supposant que le mobile reçoive tous ces degrés de vitesse égale à chaque instant , la vitesse du mobile redoubleroit dans la raison des tems , puisqu'à chaque instant il acquerrait un nouveau degré égal de vitesse , & par conséquent les espaces parcourus à chaque instant dans la volée , seroient dans la même raison de ceux que parcourent les corps dans leurs chûtes , par leur gravité accélérée , où leurs efforts seroient dans la même raison de ceux des liquides , qu'on renfermeroit dans ces pièces cylindriques ; mais ces efforts dans ces deux cas sont dans la raison soudoublée des hauteurs , ou des axes des chambres ; donc la vitesse du boulet dans les pièces dont les chambres cylindriques contiennent différente quantité de poudre , & qui sont d'un même calibre , & par conséquent ont de différentes hauteurs , seroient entr'elles dans la raison soudoublée de leurs hauteurs ; & leurs portées avec des mobiles qui recevroient toutes leurs plus grandes vitesses absolues , & sous une même élévation seroient dans la raison des hauteurs des chambres ; or les hauteurs des chambres cylindriques d'un même calibre sont dans la raison des quantités mêmes de poudre *par la Géométrie* ; donc les espaces parcourus par les mobiles sous une même élévation , seroient dans la raison des quantités enflammées au débouché de la volée de ces mobiles ; on fait à présent abstraction de la diminution des compressions , à mesure que les inflammations qui accompagneront le mobile dans la volée , s'étendront dans de plus grands espaces de la volée ; car pour lors les compressions étant moindres dans la raison doublée des espaces plus grands , les forces des extensions à chaque instant seront entr'elles dans la raison inverse doublée des espaces qu'elles occupent ; & parceque les espaces dans une même pièce cylindrique , sont dans la raison des parties des axes même de leur volée qu'elles occupent , à mesure que l'inflammation s'étend , on peut dire qu'à chaque instant la force motrice des extensions sera dans



la raison doublée inverse des axes qu'elles parcourent ; puisque les axes étant dans la raison des espaces , leur carré sera dans la raison doublée des espaces , dont le rapport inverse est celui de leurs forces (29).

Quoiqu'il paroisse que ce rapport contredise celui de la formule *an*, qui exprime la force des inflammations faites totalement dans la chambre , cependant il ne la contredit point ; & cela parceque dans la précédente on n'a eu égard qu'à l'inflammation faite dans la chambre ; & dans celle-ci on a égard au redoublement de ces efforts , à mesure que la poudre enflammée s'élançe dans la pièce le long de la volée , & pendant un tems qu'on suppose proportionnel à la hauteur de la charge de poudre : & on examine les percussions répétées que la flâme fait contre le mobile en les supposant faites avec une force égale , & qui ne s'affoiblit point : mais comme ces percussions ne sont jamais égales ( puisqu'à mesure que les inflammations occupent de plus grands espaces , les percussions doivent diminuer ) , cela doit apporter un changement à la vitesse initiale qu'elles impriment aux mobiles ; ce que nous allons examiner.

(66) Soit la parabole FCG, (*Fig. 25<sup>e</sup>*) inscrite dans le cylindre AB ; à mesure que la charge ABOP, étant enflammée , s'étendra dans de plus grands espaces  $C_1, C_2, C_3, C_4$ , les forces de ces extensions ou inflammations seront dans la raison inverse doublée des espaces qu'elles occupent ; or les lignes prises dans l'axe CD, sont dans la raison des espaces cylindriques OBAP, AHVB, &c. qu'occupe la charge enflammée dans la pièce cylindrique ; donc les carrés de ces lignes  $C_1, C_2, C_3, C_4$ , dans la volée seront dans la raison des carrés des espaces , & par conséquent dans la raison inverse des forces des extensions , comme nous venons de le démontrer (31) ; or les paraboloïdes KCL, FCG, correspondent aux abscisses quelconques  $C_1, CD$ , sont dans la raison doublée de leurs abscisses  $C_1, CD$  ; & par conséquent dans celle des carrés des quantités cylindriques OBAP, FBAG, correspondantes aux abscisses  $C_1, CD$  ; car les paraboloïdes KCL, FCG, sont dans la raison des cylindres KRLS, AFBG, correspondants à leurs bases KL, FG, & aux abscisses  $C_1, CD$ , puisque ces cylindres sont doubles de l'espace du paraboloïde, par les propriétés de la parabole ; or ces paraboloïdes KCL, FCG, sont dans la raison des carrés de leurs abscisses correspondantes  $C_1, CD$  ; puisque les carrés des ordonnées  $K_1, FD$ , lesquelles ordonnées sont les rayons

de leurs bases, sont dans la raison de leurs abscisses  $C_1, CD$ ; or les cercles sont dans la raison des abscisses  $C_1, CD$ , & par conséquent les solidités de ces paraboloides, qui sont dans la raison composée de leurs bases par leurs hauteurs  $C_1, CD$ , seront dans la raison doublée des hauteurs  $C_1, CD$ : donc les forces des extensions de la poudre AOPB, enflammée dans une pièce cylindrique APFG, qui sont dans la raison inverse doublée des cylindres ABOP, AI BG, sont aussi dans la raison inverse des paraboloides CKL, CFG; puisque les paraboloides sont dans la raison doublée des quantités des cylindres correspondans.

Généralement dans les pièces cylindriques de quelque hauteur, & de quelque calibre que soit la charge, & de quelque longueur que soient les pièces, la plus grande force de la charge dans le tems qu'elle est enflammée dans la chambre qui est son moindre espace, est exprimable par le paraboloïde correspondant à la volée: de sorte que & la volée & le paraboloïde aient même base & même hauteur, & supposant que toute la charge se soit enflammée dans la chambre, & que les inflammations coexistent jusqu'au débouché de la volée, les forces de ses inflammations seront comme les paraboloides pris inversement; & par conséquent leurs diminutions seront comme les différences VFGX, MVXN, &c. des paraboloides: si l'on veut trouver la somme totale des forces, il n'y a qu'à prendre la somme totale des paraboloides; mais ces paraboloides sont dans la raison des quarrés de leurs axes; & comme les axes sont dans une progression arithmétique, la somme de leurs quarrés est exprimable par la somme des quarrés des nombres naturels, ou par les élémens d'un conic; & par conséquent cette somme sera exprimable par le plus grand quarré, qui est celui de l'axe de la pièce multipliée par le tiers de l'axe, c'est-à-dire par le tiers du nombre des termes; ce qui revient au tiers du cube de l'axe de la pièce.

(66)<sup>1</sup>°. La formule  $\frac{1}{3} l^3$  en nommant  $l$ , l'axe de la pièce exprimera la somme des forces des extensions de la charge; or  $\frac{1}{3} l^3$  est le produit de  $ll \times \frac{1}{3} l$ , &  $ll$  étant comme le plus grand paraboloïde, est comme la première force d'extension qui se fait dans la chambre, laquelle est  $= a^3 u$ : donc la formule  $\frac{1}{3} l^3$  se change en  $a^3 u \times \frac{1}{3} l$  & divisant de part & d'autre par  $lu$ , multipliant par 3, on a  $a^3 = \frac{ll}{u}$ ; mais  $u$  est le calibre de la pièce: donc le quarré de l'axe de la pièce divisé par son calibre, donne le rapport de la quantité de pou-

dre convenable à la pièce pour que les quantités de poudre soient convenables à leur longueur & à leurs calibres ; d'où il suit que si par des expériences réitérées, on détermine la charge qui convient à une pièce, pour donner des forces proportionnelles, on trouvera la charge convenable à toutes les autres pièces, en prenant les quarrés des longueurs qu'on divisera par leurs calibres ; & ensuite faisant cette analogie comme le quarré de la longueur de la pièce dont la charge est connue divisée par le calibre de cette pièce, est à sa charge connue ; ainsi le quarré de la longueur d'une pièce quelconque divisée par son calibre, est à la charge qu'on lui doit donner, pour que les efforts soient proportionnels aux charges de poudre.

2°. Pour que les quantités de poudre dans les pièces de differens calibres soient proportionnelles aux efforts, en chargeant les pièces proportionnellement aux poids des boulets, il faut que les calibres & les longueurs des pièces soient en raison reciproque ; ce que je démontre ainsi.

Je nomme  $a^1$  &  $b^1$  les deux charges de poudre : l'effort de la poudre dans la grande pièce est exprimable par  $a^1 v l$ , & l'effort de la poudre dans la petite pièce est exprimable par  $b^1 u L$  ; puis-que les efforts *par la condition du Problème*, sont proportionnels aux quantités de poudre ; donc  $a^1, b^1 :: a^1 v l, b^1 u L$  : donc  $a^1 b^1 u L = a^1 b^1 v l$  : donc  $u L = v l$  : donc  $u, v :: l, L$ , C. Q. F. D.

3°. Si les charges de poudre sont proportionnelles aux poids des boulets dans des pièces de differens calibres, il faut que les longueurs des pièces soient en raison soudoublée de leur calibre déterminé, pour que leurs portées sous une même élévation soient dans le rapport de ces charges de poudre ; ce que je démontre ainsi.

Les portées sous une même élévation sont entre elles dans la raison doublée de leurs vitesses initiales I, *Chap. VI. Sect. 1<sup>e</sup>. P. 1<sup>e</sup>* ; ces vitesses initiales I & 1, sont entre elles dans la raison des  $\frac{a^1 v l}{P}, \frac{b^1 u l}{P}$  ( $\delta 1$ ) : donc lorsque les charges de poudre sont proportionnelles aux poids des boulets, on aura  $\frac{a^1 v l}{a^1} = I, \frac{b^1 u l}{b^1} = 1$  ( $\delta 1$ ), d'où l'on tire  $I, 1 :: v L, u l$  : donc  $I^2, 1^2 :: v v L L, u u l l$  ; mais ces deux derniers termes représentent les portées des pièces qui sont dans la raison doublée des vitesses ; & par la condition du Problème  $v^2 L^2, u^2 l^2 :: a^1, b^1$  ; or  $v v, u u :: a a, b b$ , ( $\delta 1$ ) puisque les vitesses des inflammations sont dans la raison des calibres, & les calibres dans la raison soutriplée des quantités  $a^1, b^1$  de poudre : donc

à la place de  $uv$  &  $uu$  on peut substituer  $aa$ ,  $bb$  : on aura  $aaL^2$ ,  $bbL^2$  ::  $a^3$ ,  $b^3$ , ou  $L^3$ ,  $L^3$  ::  $a$ ,  $b$  : donc  $L$ ,  $L$  ::  $\sqrt{a}$ ,  $\sqrt{b}$  : C. Q. F. D.

Nous avons supposé dans la formule  $\frac{a^3 u \times L}{3}$  que le boulet à chaque instant reçoit de certains accroissemens de vitesse ; mais comme ce boulet à un vent au travers duquel il s'échappe de l'air, & que par conséquent le ressort s'affoiblit ; il se peut faire que ces accroissemens ne soient pas aussi grands ; ainsi la formule  $\frac{a^3 u}{3}$  peut être trop forte pour exprimer la somme des forces qui agissent sur le boulet, de même que la formule  $a^3 u$  peut être trop foible, en supposant que la première inflammation qui se fait dans la chambre soit égale ; il faudroit donc trouver une formule moyenne entre ces deux-ci : mais la chose est trop difficile, pour ne pas dire impossible à déterminer, ni en general, ni en particulier, à cause des variations ordinaires dans tous les sujets Phisiques ; car le mobile peut être hors de la pièce, avant que la somme des extensions soit achevée ; & d'autre part l'inflammation ne se fait que rarement dans la chambre, &c ; l'on doit conclure seulement de cette théorie, que les forces motrices totales sont dans la raison que nous avons déterminée par rapport aux quantités enflammées pendant que le mobile a parcouru la volée ; mais on ne doit pas conclure que les quantités enflammées au départ du mobile soient toujours dans le rapport des charges ; car il est certain que l'on ne peut augmenter les hauteurs des charges qu'à un certain point *O Fig. précédente*, au-delà duquel le mobile n'en reçoit plus de vitesse, puisque l'effort fera  $= 0$ , comme nous l'avons vu ; en second lieu on ne peut diminuer la hauteur des charges cylindriques, qu'à un certain point, au-delà duquel il n'y a plus de mouvement dès que l'effort de la poudre de la charge contre le mobile ne sera que tout au plus en équilibre contre sa résistance ; alors le boulet n'aura plus aucun mouvement.

(67) Il seroit donc de la dernière importance de connoître ce point critique de la hauteur de la charge convenable à chaque calibre par rapport à sa longueur, ce qui sera toujours très difficile, tandis qu'on ne pourra pas s'assurer de l'égalité des extensions dans les mêmes poudres, & de l'égalité des inflammations, quoique avec les mêmes charges, & outre cela de l'égalité des résistances par les différentes pesanteurs de l'air, & par les différentes compressions ; d'où il faut conclure que la chambre cylindrique étant de toutes la plus variable, doit être aussi de toutes la plus

plus imparfaite ; tandis que la hauteur de sa chambre sera de plusieurs de ses calibres ; mais si au lieu qu'on a supposé que toute la charge s'enflamme totalement dans la chambre , les charges s'enflammoient d'une maniere inégale & différente par l'échauffaïson de la pièce , dans des proportions qui peuvent varier à l'infini , pour lors les charges ne sont plus à leurs portées dans les rapports que nous avons déterminés , parce qu'une fois l'inflammation aura été retardée , la portée supposée se trouve beaucoup moindre , l'autre fois elle aura été accélérée , elle se trouvera par conséquent beaucoup plus grande qu'on ne la suppose.

(68) Il est difficile de faire des expériences qui puissent convaincre pleinement , parceque les inégalités des accidens qui peuvent varier à l'infini nos épreuves , sont à l'avantage & des uns & des autres ; ceux par exemple qui soutiennent que les portées des charges différentes de poudre dans une même chambre sont proportionnelles aux quantités , peuvent avoir fait leurs épreuves avec des poudres qui s'enflamment à l'avantage de cette opinion ; & dans des chambres où les inflammations ont moins variées ; d'ailleurs l'amour propre qui nous seduit pour flatter nos opinions nous inspire naturellement , sans que nous nous en apercevions nous-mêmes , des détours qui aident aux défauts de nos principes ; par exemple on voit qu'avec une certaine quantité de poudre le mobile n'est point parvenu au but qu'on se propose , on est indulgent sur la mesure ; on l'augmente un peu , on refoule un peu plus fort , ou bien le sort qui favorise les uns plus que les autres , fait qu'une pièce se dérange , & par son dérangement ajuste un coup qui sans cela n'auroit rien valu ; mais quoiqu'on ne connoisse point les quantités précises enflammées par rapport aux charges , eu égard à la différence des inflammations ; cependant par les portées on peut parvenir à cette connoissance ; car nous savons que les vitesses initiales sont dans la raison doublée des portées sous une même élévation avec différentes charges , & cela est certain ; or connoissant les vitesses initiales , & le poids des mobiles , l'on parvient à la connoissance des quantités enflammées qui agissent contre le boulet ; donc si je nomme  $I$ , la vitesse initiale du boulet exprimée par  $\frac{a^2 u^2}{p}$ , c'est-à-dire par la force de la poudre divisée par le poids du boulet ; le carré  $1^2$ , ou  $\frac{a^2 u^2}{p^2}$  sera comme la portée ; si l'on multiplie le poids du boulet  $P$  par la vitesse  $I$ , on aura  $a^2 u^2 = IP$  ; & cette force connue  $IP$ ,

L

divisée par  $ul$ , donne le rapport  $a^2$  de la quantité de poudre qui agit contre le boulet ; & de cette façon on parvient à connoître les rapports des forces  $a^2ul$ , par la connoissance des portées connues, & des poids des boulets ; mais ce qui fait craindre qu'on ne parvienne jamais à une entière perfection, c'est que les portées d'une même charge avec une même élévation, malgré toutes les précautions, ne sont jamais égales précisément, ou ne le sont que par hazard ; néanmoins c'est beaucoup lorsque par une pratique éclairée d'une bonne théorie, on peut parvenir à s'approcher de la justesse en changeant les élévations, les mobiles, les pièces & les charges, & qu'il n'y ait d'un coup à l'autre que les différences qui se rencontrent ordinairement avec des charges & par des directions précisément homogènes en tout ; par exemple je fais tirer dans mes épreuves quatre coups de suite sous une même élévation avec une même charge, une même pièce, & la même bombe, il suffit que dans un de ces quatre coups l'on voye toujours que la proportion se trouve une fois telle que la théorie l'indique, ou avec peu de différence ; puis qu'en changeant les charges, les élévations & les mobiles, & en tirant avec cette nouvelle charge quatre fois de suite, si la proportion s'y rencontre aussi une fois, l'on doit conclure que ces différences qui se trouvent dans ces quatre charges homogènes ne proviennent pas du défaut des quantités de poudre, ni des élévations des pièces, ni des poids des mobiles, puisque toutes ces choses sont toujours les mêmes quatre fois de suite.

*On va faire remarquer dans les épreuves suivantes les efforts des différentes quantités de Poudre dans les pièces, & la vitesse qu'elles ont donnée aux boulets & aux bombes.*

(69) Les Mathématiques ont cet avantage sur toutes les autres sciences de convaincre & d'éclairer pleinement l'esprit, en lui manifestant la vérité, tandis que les principes ne s'étendent pas au-delà de la quantité ; mais dans les sujets où elles empruntent des lumières des autres sciences, on peut bien s'assurer que si les principes des sciences qu'elles empruntent sont véritables, les conséquences en sont infaillibles ; mais les Mathématiques ne pouvant pas toujours démontrer ces principes, on peut douter des conséquences, de-là vient cette diversité d'opinions en matière de Physique, sur tout lorsque la Géométrie ne peut éclairer

l'esprit par elle seule, & qu'il faut qu'elle recoure à des hypothèses ; pour lors en prouvant la probabilité de l'hypothèse, par l'explication des Phenomènes conséquemment aux principes, dès qu'on voit la liaison de la conséquence, on a lieu d'être satisfait, on ne doit pas en exiger davantage : d'ailleurs l'esprit de l'homme étant plus accoutumé aux fausses opinions dont il se défabuse tous les jours ; après en avoir été pleinement convaincu, faute d'avoir fait un juste usage de ses lumières & de son jugement, se défie plus de la vérité même ordinairement, que d'une fausseté agreable, & soutenue par des tours qui le surprennent, & lui plaisent ; ce qui le rend chancelant, & fait qu'il connoît qu'il se sent même convaincu, sans sçavoir cependant parfaitement s'il ne s'est point trompé, s'il ne reconnoît point de même son erreur dans la suite, comme il l'a déjà fait par le passé, sur tant de fausses opinions qui lui paroissent cependant veritables ; c'est pour cela que les expériences sont absolument nécessaires, quand il s'agit de la pratique : autrement il seroit inutile de faire des expériences, dès qu'on auroit des demonstrations Mathématiques ; car dans tous les autres sujets de la Geométrie, non seulement l'expérience n'est aucunement nécessaire pour une pleine conviction ; mais quand même elle ne répondroit point à l'exactitude de la théorie, elle ne concluroit rien contre la démonstration du contraire ; bien loin de conclure, c'est que quand même on fait voir à nos yeux évidemment, que l'on trouve deux moyennes proportionnelles entre deux lignes données : si l'esprit n'est pas éclairé de cette vérité, il ne la reçoit point comme mathématique.

Pour soutenir donc la vérité de mon système par la force de l'expérience, je me suis rapporté à celles qui ont déjà été faites par plusieurs raisons : la première c'est, que je suis persuadé de la difficulté qu'il y a à se précautionner contre les inégalités qui peuvent varier les épreuves, & qu'on ne peut éviter qu'en changeant les affûts & les pièces, ce que je n'ai pas été à portée de faire, & que je me contente d'indiquer à ceux qui voudront les faire à la fin de ma troisième Partie dans la mécanique du pointement : la seconde c'est, que si je citois mes expériences, elles pourroient être plus suspectes ; que celles qui ont déjà été faites par d'autres ; car il est trop naturel d'aider à l'opinion, en augmentant ou diminuant les forces par la maniere de charger dans les épreuves ; je me rapporte à celles de Monsieur Dumets Lieutenant Général de l'Artillerie en Flandres, citées par Monsieur de S. Remy

dans ses Memoires d'Artillerie , aussi bien qu'à celles de Monsieur Belidor Professeur de l'Artillerie à l'Ecole de la Fère , citées dans son Bombardier François.

Il paroît que la vitesse initiale des boulets au débouché de la pièce devroit être exprimable par  $\frac{a^2 u}{p}$ , ou  $\frac{a^2}{a^2} = a$ , comme nous l'avons vu (61), lorsqu'on supposoit que toute la charge de poudre étoit proportionnelle au poids du boulet , & qu'elle s'enflammoit totalement dans la chambre de la pièce , en faisant abstraction de la longueur de la pièce , conséquemment à l'exemple des épreuves des mortiers à chambres sphériques citées dans les Memoires de Mr. de St. Remy (61), où la hauteur de la volée du mortier a été considérée comme insensible , parceque les inflammations agissent peu contre la bombe , dès lors qu'elles s'étendent dehors de la chambre dans la volée.

Il paroîtroit encore que cette vitesse initiale des boulets au débouché de la volée , devroit donc être exprimable par la formule  $\frac{a^2 u l}{a^2} = u l$  (65), laquelle supposeroit que toute la poudre se seroit enflammée dans la chambre , & que l'inflammation totale auroit accompagné le boulet par des percussions successives , jusques au débouché de la volée ; mais les épreuves de Mr. de St. Remy , que je vai citer , nous vont faire voir que la poudre ne s'enflamme pas totalement dans la chambre , & qu'elle s'enflamme à mesure qu'elle parcourt la volée dans des espaces dont le rapport entr'eux s'éloigne peu du rapport , que ces quantités de poudre qui s'enflamment le long de la volée ont entr'elles.

Supposons que cela soit ainsi , puisque les espaces qui renferment les inflammations à chaque instant , sont proportionnels aux quantités enflammées , les efforts à chaque instant seront égaux ; car les quotiens des quarrés des quantités de poudre qui se sont enflammées , divisés par les quarrés des espaces qui les renferment , seront égaux (28) (29) : donc à chaque instant la force de l'inflammation croitra d'un degré égal de vitesse : or si elle croit d'un degré de vitesse à chaque instant , la somme totale des degrés de vitesse pendant le tems que l'inflammation a parcouru l'axe de la volée , sera exprimable par le quarré de cet axe , puisque ce mouvement seroit le même que celui des graves dans leur chute , & lequel est dans cette proportion ; cette force acquise qui agit contre le boulet , pour lui imprimer sa vitesse initiale au débouché de la volée , seroit dans la raison soudoublée de cet axe : donc cette vitesse du boulet



sera exprimable par  $\sqrt{l}$  ; l'étendue de sa portée , sous une même élévation , sera exprimable par  $l$  : si les longueurs des pièces sont proportionnelles à leurs calibres , on peut prendre leur calibre pour leur longueur , les portées seront par conséquent dans la raison des calibres des pièces.

(70) Expériences de Monsieur Dumets Lieutenant Général ès Armées de S. M. T. C. & Lieutenant de l'Artillerie en Flandres , faites avec différentes pièces de différens calibres chargées de poudre aux deux tiers du poids du boulet , lesquelles font voir que les portées sont dans la raison soutriplée des quantités enflammées , c'est-à-dire dans la raison des calibres des pièces , en supposant que les quantités enflammées dans chaque pièce sont proportionnelles aux quantités de poudre de leurs charges , & que les charges sont proportionnelles aux poids des boulets : elles nous font voir par conséquent que ces quantités de poudre se seront enflammées le long de la volée à chaque instant dans la raison des espaces que leurs inflammations ont occupé.

Une pièce de 24 livres de France a porté à toute volée

	<i>Portées effectives de l'épreuve.</i>	<i>Portées calculées selon mon système.</i>
chargée de 16 livres de poudre . . . . .	2250 toises	2250 toif. supposées.
Une pièce de 16 livres chargée comme dessus, 2020 . . . .	1970	
Une de 12 livres . . . . .	1870	1833
Une de 8 livres . . . . .	1660	1635
Une de 4 livres . . . . .	1520	1317

Monsieur de S. Remy rapporte que selon des anciens memoires on trouvoit que les pièces anciennes portoient dans cette proportion ,

	<i>Portées effectives de l'épreuve.</i>	<i>Portées calculées du système dans le rapport des calibres.</i>
celle de 24 livres , . 6000 pas communs. . 6000 pas supposés.		
16 Coulevrinées , comme la longueur des pièces n'entre point dans ce rapport , & qu'on n'en connoit pas les dimensions, on n'en fait pas la comparaison.		
12 . . . . .	5000 pas	4768 pas.
8 . . . . .	4500 pas	4352 pas.
4 . . . . .	3000 pas	3572 pas.

*Dans les épreuves de Monsieur Dumets.*

	<i>Vitesse initiale de l'épreuve.</i>	<i>Vitesse initiale selon le calcul dans le rapport des calibres.</i>
24 livres . . . .	47 . . . .	47 supposés.
16 livres . . . .	44 à 45 . . . .	44 à 45
12 livres . . . .	43 à 44 . . . .	42 à 43
8 livres . . . .	40 à 41 . . . .	40 à 41
4 livres . . . .	39 . . . .	36 à 37

*Dans les épreuves des anciennes pièces.*

	<i>Vitesse initiale des épreuves.</i>	<i>Vitesse initiale calculée du système dans le rap- port des calibres.</i>
24 livres . . . .	77 pas communs . . . .	77 pas supposés.
12 livres . . . .	70 pas communs . . . .	69 pas.
8 livres . . . .	67 pas . . . .	66 pas.
4 livres . . . .	54 pas . . . .	59 pas.

Les vitesses initiales se rapportent à une toise près dans les expériences de Monsieur Dumets, & dans celles des anciennes pièces, celles de 12 livres & de 8 livres se rapprochent à un pas commun, quant à la petite pièce de 4 livres, elle ne se rapproche pas ni dans l'une ni dans l'autre épreuve : il peut se faire que celle de Monsieur Dumets fût plus longue de la proportion ordinaire, & que celle des anciennes pièces fût au contraire plus courte de la proportion ordinaire.

Il faudroit d'ailleurs être assuré que ces pièces ayent été bien calibrées, & que celles de 4 livres n'ayent pas été dans une épreuve d'un moindre calibre, & dans l'autre d'un plus grand ; quand même cela ne seroit pas ainsi, mon système ne seroit pas contredit ; mais cela prouveroit seulement, ou que les charges de poudre n'ont pas été pesées exactement, ou que les charges étoient telles, les inflammations n'ont pas été proportionnelles à leurs charges ; pour une plus grande satisfaction, j'ai voulu voir de quel calibre étoient les pièces en supposant tout le reste véritable, & que les calibres n'étoient pas justes.

*Calibres réduits à la proportion des portées effectives dans les épreuves de Monsieur Dumets.*

Pièces.	Calibres réduits.		Calibres véritables.	
	Pouces.	Lignes.	Pouces.	Lignes.
24 . . .	5 . . .	$5 \frac{10}{32}$	5 . . .	$7 \frac{7}{8}$
16 . . .	4 . . .	$9 \frac{1}{4}$	4 . . .	$11 \frac{7}{32}$
12 . . .	4 . . .	$4 \frac{11}{16}$	4 . . .	$5 \frac{1}{4}$
8 . . .	3 . . .	$10 \frac{0}{32}$	3 . . .	11 0
4 . . .	2 . . .	$8 \frac{6}{16}$	3 . . .	$1 \frac{1}{16}$

*Calibres réduits à la proportion des portées véritables dans les épreuves des anciennes pièces citées dans les Memoires de Monsieur de S. Remy.*

Pièces.	Calibres réduits.		Calibres effectifs.	
	Pouces.	Lignes.	Pouces.	Lignes.
12 . . .	4 . . .	$3 \frac{1}{32}$	4 . . .	$5 \frac{1}{4}$
8 . . .	3 . . .	$9 \frac{16}{32}$	3 . . .	11 0
4 . . .	3 . . .	$8 \frac{11}{32}$	3 . . .	$1 \frac{1}{16}$

Si nous faisons une seconde fois la comparaison des portées calculées aux portées effectives dans la raison des calibres moindres calculés, aux calibres véritables des pièces; il est évident qu'on aura des portées calculées précisément égales aux portées véritables des épreuves; puisque pour lors par cette comparaison, les calibres véritables sont aux calibres calculés, comme les portées véritables aux portées calculées; & par une inverse les calibres calculés seront aux calibres véritables, comme les portées calculées aux portées véritables; nous avons donc toutes ces analogies suivantes qui nous donneront les véritables portées.

Pièces.	Calibres calculés.		Calibres véritables.		Portées calculées.	Portées véritables.
	Pouces.	Lignes.	Pouces.	Lignes.	Toises.	Toises.
16 . . .	4 . . .	$9 \frac{1}{4}$	4 . . .	$11 \frac{7}{32}$	1970 . . .	2020
12 . . .	4 . . .	$4 \frac{11}{16}$	4 . . .	$5 \frac{1}{4}$	1833 . . .	1870
8 . . .	3 . . .	$10 \frac{0}{32}$	3 . . .	11 0	1635 . . .	1660
4 . . .	2 . . .	$8 \frac{6}{16}$	3 . . .	$1 \frac{1}{16}$	1317 . . .	1520

Et en faisant les mêmes analogies pour les anciennes pièces, on aura les portées véritables des pièces.

Nous n'avons point comparé la portée des pièces de 24; parce qu'on suppose qu'elle soit telle dans le calcul, comme dans l'épreuve; on voit que les portées des pièces dans les épreuves ne s'éloignent pas de beaucoup du rapport que nous avons déterminé, par rapport à leur calibre; puisqu'en diminuant les calibres des pièces dans la raison que nous venons de le faire, les portées calculées sont précisément les mêmes que les véritables des épreuves: quant à la pièce de 4, il est probable que la différence de sa portée calculée à sa portée véritable, ne provient pas de la différence de son calibre, mais d'une autre cause quelconque.

On voit aussi que les calibres calculés s'approchent beaucoup du rapport du calibre du boulet des pièces, & que les différences des portées effectives, aux portées calculées, sont pour celles de 16... 50, celles de 12... 37, celles de 8... 25, celle de 4... 3, lesquelles différences s'approchent beaucoup des quarrés 49, 36, 25, 4.

(71) Cette seconde comparaison nous indique que la force totale agit à peu près contre les boulets dans la raison des quarrés des calibres des boulets, tandis qu'elle agit contre l'orifice des pièces dans la raison des quarrés des calibres: ce qui est assez évident, puisque la colonne EDEF, qui appuie sur le boulet EDF, (*Fig. 26<sup>e</sup>.*) n'agit sur le boulet que par sa base, qui est le cercle de son diamètre, tandis que le reste de la colonne qui agit sur l'orifice CB de la pièce, s'échappe par les intervalles.

Mais aussi si la force motrice contre le boulet a diminué dans cette raison, il faut considérer que le poids P du boulet a diminué dans la raison de la différence du cube de V à celui de B; c'est-à-dire du cube du calibre V de la pièce au cube du calibre B du boulet: donc la vitesse totale ou l'espace parcouru pendant tout le mouvement du boulet sera augmentée par la diminution du poids du boulet, tandis que de l'autre sa vitesse sera diminuée par la diminution de la base de la colonne fluide qui le presse: de sorte que la première analogie faite dans le rapport des calibres des pièces dont les boulets, pèseroient véritablement 24 livres, 16, 12, &c. nous a donné les portées des forces motrices totales, contre des mobiles qui auroient reçu toutes leurs impressions; & la seconde, eu égard à la diminution de ces mobiles nous fait voir, & repare en même temps la différence causée par l'augmentation de la vitesse, eu égard

égard à la diminution du poids des boulets , qui sont moindres à cause du vent de ces boulets supposés , & dont le calibre devroit être égal précisément à celui de la pièce , pour recevoir toute l'impression de la base de la colonne fluide enflammée , & en même tems elle nous fait voir , & repare la diminution de la force motrice occasionnée par ce même vent : au reste il seroit assez difficile de déterminer dans l'exakte rigueur le rapport de l'effort de ces deux colonnes fluides dont nous venons de parler , parce qu'il est comme impossible de déterminer la quantité du fluide qui s'échappe à chaque instant , ni par conséquent la diminution du ressort de celui qui reste ; car cette diminution se joignant à chaque instant à une plus grande extension , lui fait perdre une plus grande quantité de force.

Il est vrai que le vent des boulets augmente la vitesse totale dans la raison triplée du calibre du boulet à celui de la pièce ; mais aussi les colonnes fluides enflammées qui débordent le boulet , forment une couronne fluide à l'entour du boulet qui l'enveloppe , le retarde , & le fait balotter dans la volée , ce qui augmente son frottement , & diminue l'augmentation des portées , que les poids moindres auroient donné sans cet inconvénient : cette diminution sera d'autant plus grande que le poids du mobile & la vitesse de son impulsion seront plus grands aussi ; c'est pour cela que les boulets qui ont trop de vent ne vont pas si loin , que ceux qui sont ajustés à la pièce , & que les gros boulets sont plus retardés que les petits ; aussi les différences des portées calculées aux portées véritables sont un peu moindres que celles des calibres des boulets aux calibres des pièces ; car l'on voit que ces boulets calculés ont probablement moins de vent , que n'en avoient les boulets effectifs dont s'est servi Monsieur Dumets dans ses épreuves.

La raison de cette augmentation dans les petites pièces est sensible. 1°. A cause de leur longueur  $L$ , qui est plus grande à proportion dans les petites pièces que dans les grosses. 2°. A cause du rapport du calibre du boulet au calibre de la pièce qui est plus grand dans les boulets des petites pièces , que dans les boulets des grosses : or comme la vitesse croit par la diminution du poids du boulet , dans la raison triplée du calibre du boulet au calibre de la pièce ; plus ce rapport sera grand , plus la vitesse du boulet qui croîtra par la diminution du poids du boulet sera grande : car supposons le calibre du boulet  $= 2$  , celui de la pièce  $= 3$  ; la vitesse

par la diminution du poids du boulet sera à celle qu'il auroit eue, si son calibre eût été égal à 3, qui est celui de la pièce, comme 8, 27 : supposons à présent le calibre du boulet = 5, le calibre de la pièce = 6 ; la vitesse qu'il aura sera à celle qu'il auroit eue, comme 125, 216 : il est certain que ce dernier rapport est moindre que le précédent ; nous faisons ici abstraction de la résistance de l'air contre les surfaces différentes des boulets, parceque cela regarde la seconde Partie, & la fin de la troisième dans la mécanique du pointement.

Dans une même pièce quelconque lorsque la balle a moins de jeu, la portée en est plus grande & plus juste, parceque cédant moins vite à la force motrice totale, elle augmente l'inflammation : le balottement d'ailleurs ne peut plus diminuer la vitesse imprimée par cette force motrice totale, qui agit contre le boulet par toute sa base, ce qui nous indique que les balottemens dans une même pièce retardent beaucoup plus, que la force de la vitesse n'augmente, par la diminution du poids du boulet ; puisque bien loin que cette diminution puisse compenser la diminution de la base de la force motrice totale, & que la balle aille plus loin, elle va de beaucoup moins loin que lorsqu'elle n'a point de jeu ; c'est qu'alors la force de la compression, & de la résistance de l'air contr'elle est beaucoup supérieure ; mais cela ne détruit point ce que nous venons de dire ; car dès que la balle aura son vent qu'elle doit avoir dans les pièces de tous les calibres, pour lors cette diminution sera moindre dans les petites pièces que dans les grosses ; & par conséquent les portées des petites pièces s'approcheront plus du rapport des forces motrices absolues des charges, que les portées des grosses pièces, ne s'en approcheront lorsque leurs boulets auront le vent qu'on leur donne ordinairement.

Je m'étois proposé de faire l'application de ces principes aux épreuves de Monsieur Belidor, qui seroient beaucoup plus satisfaisantes pour mon sujet, s'il n'avoit mis ni terre ni bouchon, & qu'il eût laissé vuide tout l'espace de la chambre entre la poudre & la bombe, ou bien si ayant plusieurs mortiers du même calibre, avec différentes chambres, les unes d'une même espece, mais de différentes quantités, & les autres de différentes especes & d'une même quantité : de sorte qu'il eût toujours rempli les chambres de poudre, on auroit pu y appliquer ces principes avec plus d'exactitude, pourvu qu'on eût connu exactement les dimensions des chambres, & les poids des bombes, & en faisant

par rapport à chaque calibre differens, qui sont ordinairement en usage, les mêmes épreuves; on auroit une connoissance plus exacte des rapports differens de leurs forces motrices totales; mais Monsieur Belidor ayant rempli avec la terre & le fourrage le vuide de ses chambres: de sorte que les forces motrices totales des differentes quantités de poudre ne sont plus ni dans le rapport des  $a'u$ , parceque les compressions ne sont pas approchantes de celles des chambres qui sont remplies de poudre, ni dans le rapport de la formule  $\frac{a'u}{gg}$  parceque ces remplissages ont augmenté la force motrice totale que ces quantités auroient dans les cas des chambres qui ne sont pas remplies, & dont le reste demeure vuide; & qu'ainsi elles porteront plus ou moins loin, comme nous l'avons déjà établi, selon que les remplissages seront plus ou moins condensés, & capables d'une plus grande ou moindre resistance: pour faire d'ailleurs l'application de ces principes aux épreuves, il faudroit avoir les dimensions des chambres & des pièces, & le poids exact des bombes; cependant quoi qu'on ne puisse pas parvenir à cette connoissance exacte faute de ces précautions, & de ces conditions requises; je ne laisserai pas de faire l'application à ces épreuves, pour indiquer la méthode d'en faire l'analyse; ce qui nous fera également conclure par les épreuves, ce que nous avons déjà établi par le raisonnement sur le rapport & sur l'inégalité de ces forces motrices.

## EXPERIENCES DE M. BELIDOR, Professeur de l'Artillerie.

*Citées dans son Bombardier François faites à l'Ecole de la Fère avec un Mortier de 12 pouces, dont la chambre étoit un cone tronqué & renversé selon les proportions suivantes.*

Ce cone étoit tronqué vers le fond, vis-à-vis la lumière, & faisoit un cercle d'environ deux pouces de diamètre; les cotés du cone avoient 14 pouces, l'axe 12 pouces 7 lignes; & le diamètre du grand cercle, qui étoit le même que celui du mortier de 12 pouces justes: cette chambre pouvoit contenir jusqu'à 8 livres de poudre.

Ce mortier chargé d'une livre de poudre couverte d'un peu

M ij

de fourrage, & environ deux pouces de terre repandue également par dessus, & un peu pressée, a donné sous l'élévation de 15 degrés 60 toises pour sa portée, & selon Monsieur Belidor auroit donné pour sa plus grande amplitude. . . . 120 toises.

Chargé avec deux livres de poudre avec les mê-

mes précautions. . . . .	245
Chargé de trois livres. . . . .	416
Chargé de quatre livres. . . . .	562
Chargé de cinq livres. . . . .	734
Chargé de six livres. . . . .	906

(72) Puisque ce mortier (*Fig. 27<sup>e</sup>.*) étoit à chambre conique: la plus grande force motrice initiale de chaque charge étoit exprimable selon nos principes par  $a'u$ , en la supposant enflammée totalement dans la chambre qu'on suppose pleine, & la force agissante étoit exprimable par  $IP$ ; mais comme la chambre avoit probablement du vuide, sur tout dans les trois premières charges d'un livre, de 2 livres, de 3 livres, où la chambre n'étoit pas remplie avec un peu de fourrage, & deux doigts de terre douce; mais seulement couverte à en juger par les termes de Monsieur Belidor, cette plus grande force motrice de chacune de ces charges auroit dû être exprimée par  $\frac{a'u}{qq}$  en nommant  $\frac{a'}{q}$  la quantité de poudre de chaque charge, &  $a'$  la charge totale qui remplit toute la chambre; la quantité du mouvement sera toujours le produit de la vitesse initiale  $I$  de la bombe par le poids  $P$ , & par conséquent la force agissante contre la bombe, sera  $= IP$  comme auparavant; puisque probablement  $P$  a toujours été le même dans toutes les épreuves faites avec ce mortier, les forces  $IP$  seront dans le rapport de  $I$ , c'est-à-dire de la vitesse initiale de la bombe qu'on trouve en prenant la racine quarrée de la distance où elle est parvenue: nous prendrons ces racines pour le rapport des forces agissantes de chaque charge contre la bombe, afin de les comparer aux forces de l'inflammation totale faite dans la chambre de ce mortier, lesquelles devroient être entr'elles dans le rapport des vitesses initiales de la bombe avec chacune de ces charges si elles agissoient totalement, & toujours de la même manière sur la bombe; mais comme les charges n'agissent pas ainsi, le rapport de leurs plus grandes forces sera différent de celui des forces qui agissent contre la bombe: on trouve dans la table suivante les rapports de ces plus grandes forces entr'elles, & celui



des forces agissantes contre la bombe ; mais il faut auparavant réfléchir que ce mortier ayant l'évasement AB, (*Fig. suivante*.) de sa chambre, égal à son propre calibre, à sçavoir de 12 pouces, la bombe devoit appuyer sur la charge lorsque la chambre étoit totalement remplie de la poudre du fourrage & de la terre douce, & donnoit des compressions beaucoup plus fortes que les mortiers ordinaires, lesquels ayant l'orifice de leurs chambres moindre que leur propre calibre portent la bombe, au lieu qu'ici la bombe appuie toute sur la charge, dès que la charge arrive à l'orifice de la chambre ; & par conséquent la compression de cette charge devoit être plus grande que celle d'une autre chambre d'égale capacité, & qui n'auroit pas été pressée par la pesanteur de la bombe : en deuxième lieu, lorsque la chambre du mortier n'étoit pas remplie, la bombe qui appuyoit entièrement sur l'orifice de la chambre dans laquelle sa convexité entroit, diminue le vuide du côté de l'orifice de la chambre, outre cela étoit plus facilement la communication de l'air extérieur avec celui de la chambre ; ce qui produisoit deux effets, à sçavoir que le reste de la chambre étant vuide, la bombe ne pouvoit jamais partir que sous une inflammation totale de la charge ; car la bombe ne pouvoit partir, que dès qu'elle devenoit le moindre obstacle qui s'opposoit à l'extension de la flâme ; mais elle n'étoit jamais le moindre obstacle, tandis que la flâme avoit de vuide dans la charge, & dans la chambre ; donc la flâme qui faisoit l'impression du mouvement, sur la bombe avoit déjà enflammé toute la charge, lorsque la bombe partoît.

La première force motrice dans cette épreuve auroit donc dû être  $a''n$ , & parceque les quantités des charges  $a'$  dans cette chambre sont dans la raison triplée des diamètres des plus grands cercles qui les terminent, puisqu'en achevant la pyramide ABG, par le moyen de l'axe FG, que l'on trouve par la Géométrie = 15 pouces 1 ligne &  $\frac{1}{2}$ , & connoissant la solidité de cette pyramide totale, qui sera dans la raison triplée du côté de sa base, lequel est = 6, qui est le plus grand rayon du plus grand cercle qui termine cette chambre ; on peut supposer cette chambre totale remplie = 216 ; & par conséquent la petite solidité de la petite pyramide MGN ajoutée, dont le rayon PM du cercle de sa base, est égal à un pouce, sera = 1, le cone tronqué sera = 116 — 1 = 115 : or on aura cette autre équation\* parceque l'on sçait que ces 115 ne donnent que 8 livres de poudre pour valeur effective de la charge de toute la

chambre AMNB; & par conséquent  $115 = 8$  livres de poudre : donc  $8, 115 :: 7$  livres de poudre,  $100 + \frac{1}{4}$ , & ainsi pour toutes les autres charges, pour avoir des quantités proportionnelles aux charges en plus grande expression, afin d'en tirer les racines cubiques, ce qui est notre but, parceque ces racines cubiques seront dans le rapport des  $V$ , qui expriment les vitesses d'inflammation de chacune de ces charges; car les quantités des charges seront dans le rapport des cubes des côtés des bases des pyramides qui les renferment: donc les racines cubiques des charges, ou des quantités proportionnelles à ces charges, seront dans le rapport des côtés des bases de ces charges dans la chambre; d'où il suit qu'il n'y a qu'à tirer la racine cubique de 216, pour avoir le côté de la base de la charge de 8 livres, & tirant la racine cubique de  $100 + \frac{1}{4}$  qui est la quantité proportionnelle à la charge de 7 livres, à laquelle il faut ajouter  $+ 1$  pour la petite pyramide MGN ajoutée, on aura  $\sqrt[3]{101 + \frac{1}{4}} = 57'$  qui sera égal  $V$ , c'est-à-dire à la vitesse de cette charge, en opérant de même, pour les charges de 6 livres, 5, 4, 3, 2, & une livre de poudre, on aura pour leurs vitesses correspondantes 54', 51', 47', 43', 38', 30', & multipliant la quantité  $a'$  de la poudre de chaque charge par cette vitesse  $V$ , on aura le rapport des forces motrices totales enflammées dans la chambre qu'on trouve dans la table suivante.

CHARGES.	Vitesse d'inflammation calculées.			Forces motrices dans la chambre calculée.		
Livres de poudre.						
8	.	.	60'	.	.	.
7	.	.	57'	.	.	.
6	.	.	54'	.	.	324'
5	.	.	51'	.	.	255'
4	.	.	47'	.	.	188'
3	.	.	43'	.	.	129'
2	.	.	38'	.	.	76'
1	.	.	30'	.	.	30'

L'on trouve dans la table suivante les portées des pièces dont les racines donnent la vitesse initiale de la bombe, où le rapport de la force qui agit sur la bombe dans chaque charge: Dans

la colonne suivante de la table on trouve le rapport de la force qui agit contre la bombe, en supposant que la force de la charge d'une livre de poudre soit égale  $a'u = 30$ , & qu'elle ait agi totalement contre la bombe, afin de voir tout à coup son rapport à la force  $a'u$  des autres charges.

CHARGES.	Vitesse d'inflammation calculée.	Forces calculées.	Portées veritables	Vitesse initiale de la bombe.	Force qui agit contre la bombe.
Livres de poudre.					
6	54'	324'	906	301'	82'
5	51'	255'	734	270'	74'
4	47'	188'	552	235'	64'
3	43'	129'	416	204'	56'
2	38'	76'	245	156'	43'
1	30'	30'	120	109'	30'

*supposée.*  
L'on trouve la dernière colonne en faisant  $109 = 30'$  dans le cas de la charge d'une livre de poudre, en supposant que la force  $a'u$  correspondante à une livre, ait agi totalement sur la bombe, & supposant que la vitesse initiale de la bombe (qui est dans le rapport de la force qui a agi sur la bombe), comme nous venons de le remarquer dans ce paragraphe, laquelle est égale à 109 toises, soit égale à 30, de sorte que  $109 = 30$ ; & diminuant toutes les vitesses 156, 204, de la pénultième colonne dans le rapport de 109, à 30', on aura dans cette dernière colonne le rapport des forces qui agissent contre la bombe aux forces totales  $a'u$  de chaque charge qui sont dans la troisième colonne de cette table, pour en faire plus facilement la comparaison.

# AUTRES EPREUVES DE M. BELIDOR, faites à l'Ecole de la Fère.

*Citées dans son Bombardier François avec un Mortier de  
12 pouces de calibre à chambre poire , capable de  
contenir environ 5 livres de Poudre.*

Ce mortier chargé d'une livre de poudre couverte d'un bouchon de fourrage , & le reste de la chambre rempli de terre , a donné pour sa portée sous l'élévation de 15 degrés 80 toises , & selon Mr. Belidor auroit donné pour sa plus gran-

de amplitude . . . . .	160 toises.
A deux livres de poudre . . . . .	360
A trois livres de poudre . . . . .	552
A quatre livres de poudre . . . . .	705
A quatre livres & demi de poudre n'y ayant eu de place que pour le bouchon. . . . .	766

Mr. Belidor n'a pas donné les dimensions de cette chambre , laquelle étant à poire peut varier dans plusieurs proportions ; ainsi je n'ai pas trouvé à propos d'en donner les forces , parceque cela ne se pouvoit faire sans en avoir les dimensions.

Il faut observer seulement que ces sortes de chambres peuvent être construites de différente façon ; car elles peuvent être , ou deux paraboles jointes ensemble par leurs bases , ou des autres courbes de différente nature ; & que généralement leurs ordonnées , à commencer du fond de la chambre , vont en augmentant , & ensuite en diminuant ; ce qui fait que les vitesses des inflammations vont aussi en augmentant , ensuite en diminuant ; ce qui doit varier les vitesses initiales de la bombe , lesquelles augmenteront tandis que les ordonnées augmenteront , & elles diminueront au contraire , dès que les ordonnées diminueront , non seulement dans le rapport des augmentations ou de ces diminutions , mais encore dans le rapport des différentes figures des chambres.

## TROISIE'ME EPREUVE DE M. BELIDOR ,

*Citée dans son Bombardier François, faite à l'Ecole de la Fère avec un Mortier de 12 pouces à chambre cylindrique, capable de contenir 6 livres de Poudre, chargé d'une livre de Poudre, d'un bouchon, & de la terre doucement refoulée par dessus, a porté sous l'élévation de 15 degrés à la distance de 62 toises, & eût donné pour sa plus grande amplitude, selon Mr. Belidor, 124 toises.*

CHARGES.		Portées veritables,	Différences veritables, & secondes différences.
Livres de poudre.	Toises.		
1	124	56	
			+ 22
1 $\frac{1}{2}$	180	78	
			— 8
2	258	70	
			— 12
2 $\frac{1}{2}$	328	58	
			— 12
3	386	46	
			— 0
3 $\frac{1}{2}$	432	46	
			— 9
4	478	37	
			— 2
4 $\frac{1}{2}$	515	35	
5	550		

Comme ces charges ont été refoulées & la chambre remplie ; elles ne sont plus dans le cas, ni des chambres qui ne sont pas remplies, & dont on laisse le reste vuide, ni de celles qui sont totalement remplies ; ainsi l'on ne peut rien fixer de précis pour ces vitesses ; on doit seulement considerer que jusqu'à ce que la

hauteur de la charge soit à peu près égale au calibre de cette chambre cylindrique, les inflammations sont dans le cas des charges sphériques qui s'allument par un point de leur surface (49); mais dès que la charge a plus de cette hauteur, on ne peut plus compter sur la même vitesse de l'inflammation; car pour lors les tems de la durée des inflammations sont dans la raison des longueurs des traînées (13), ce qui diminue les vitesses; & parceque la hauteur de cette chambre cylindrique capable de contenir 6 livres de poudre, est à peu près double de son calibre du plus au moins: on peut donc conclure que depuis la charge d'une livre de poudre, jusqu'à celle de trois livres, chaque charge de demie en demie livre aura donné des vitesses différentes, mais toujours plus grandes que toutes les autres charges; & que depuis la charge de 3 livres jusqu'à celle de 6, elles auront donné des vitesses initiales moindres, & au-dessous de la proportion qu'elles doivent avoir avec les charges; & cela d'autant plus que les arrangemens & les compressions des poudres par le remplissage & le refoulement diffèrent d'une charge à l'autre, seront plus grandes ou moindres: de sorte que les dernières quantités de poudre ajoutées, augmentent de beaucoup moins les portées, que les autres semblables quantités ajoutées, parceque le canal de la chambre cylindrique, qui contient ces quantités, gênera beaucoup moins de tems les grosses quantités que les petites: en second lieu, les vitesses des inflammations étant dans la raison du calibre de cette chambre, dès que la première quantité équilibrante à la résistance de la bombe aura été enflammée dans chaque charge différente, le reste de la charge aura été mis en mouvement avec la bombe, avant que d'être enflammée, & ne se sera enflammée par conséquent que dans de plus grands espaces, comme nous l'avons établi; cette diminution de compression sera beaucoup plus grande dans les grandes charges que dans les petites, parce qu'elles se trouvent enflammées dans la volée même du mortier; & par conséquent les forces motrices totales de ces quantités partielles, & ainsi dilatées, diminueront dans la raison doublée des quantités divisées par la doublée des espaces: on voit donc que ces espaces dans la volée du mortier étant beaucoup plus grands que dans la chambre cylindrique, les quotiens qui expriment les forces motrices totales de ces quantités partielles, seront moindres dans la même raison que les diviseurs de la fraction qui expriment ce rapport seront plus grands: ainsi la première demie livre ajoutée à la pre-

miere charge d'une livre, n'étoit pas assez forte pour chasser la bombe avec toute sa plus grande vitesse dont cette charge étoit capable, elle a augmenté la portée de 56 toises : la seconde demi livre ajoutée ayant eu la même vitesse d'inflammation, a été allumée dans un même tems que toute la charge précédente, quoique moindre, & a augmenté par la quantité son effort dans un plus grand rapport, & c'est pour cela qu'elle donne 78 toises ; & par conséquent 22 toises de plus, que la même quantité précédente d'une demi-livre n'en avoit donnée pour son augmentation : la troisième demi-livre ajoutée, qui répond à deux livres & demi de poudre a donné 70 toises, & par conséquent 8 toises de moins que la demi-livre précédente n'en a donné pour son augmentation ; c'est parceque la hauteur de cette charge étoit déjà égale à celle de son calibre : elle aura déjà été enflammée lorsqu'elle étoit en mouvement, ou dans le moment qu'elle s'y mettoit : la quatrième demi-livre ajoutée qui répond à la charge de trois livres de poudre, a déjà été allumée après avoir été mise en mouvement, lorsque la bombe cessoit de la comprimer avec la même force, & n'a donné que 58 toises d'augmentation, & par conséquent 12 toises de moins que la précédente n'en avoit donné : la cinquième demi-livre de poudre ajoutée qui répond à la charge de 3 livres & demi, a été enflammée plus lentement par la longueur de l'axe, & par le dispersément de la poudre dans un plus grand espace, & a donné pour son augmentation seulement 46 toises ; & par conséquent 12 toises de moins que la précédente n'en avoit donné : la sixième demi-livre ajoutée qui répond à la charge des quatre livres de poudre, aura été allumée en même tems que l'autre précédente, elle n'aura augmenté la force mortice totale que dans la raison de cette quantité, & a donné 46 toises, comme la précédente pour son augmentation : la septième demi-livre ajoutée aura été enflammée dans le mortier, lorsque la bombe étoit au point de son débouché, & par conséquent sous une compression beaucoup moindre, & n'a donné pour son augmentation que 37 toises, & par conséquent 9 toises de moins que la précédente : la huitième & dernière demi-livre de poudre ajoutée qui répond à la charge de 5 livres de poudre, n'a donné que 35 toises, & par conséquent 2 toises de moins que la précédente pour son augmentation, parceque cette dernière charge aura été allumée dans un même tems que la précédente, quoique moindre.

Voilà sans doute la raison pour laquelle les portées des pièces cylindriques sont très-inégaies, & que les mêmes quantités donnent de différentes portées, parceque l'inflammation totale en est retardée de plus que dans aucune autre chambre qui seroit de leurs calibres; & voilà encore une véritable conviction de ce que j'ai déjà si souvent établi, que l'on ne sçauroit jamais mieux faire pour corriger les inégalités de la poudre qui sont varier leurs portées, que de se servir pour les mortiers des chambres sphériques, on peut les laisser cylindriques; mais il faudroit se servir d'une poudre dont la charge ayant pour sa hauteur son calibre, fût suffisante pour faire l'effet qu'on en exige.

### QUATRIEME E'PREUVE DE M. BELIDOR,

*Citée dans son Bombardier François, faite à l'Ecole de la Fère, avec un Mortier de 8 pouces de calibre à chambre cylindrique, capable de contenir cinq quarterons de Poudre pour sa plus forte charge, ni restant de place que pour le bouchon de fourrage par dessus, le reste de la chambre rempli de terre, pressé tout doucement avec la demoiselle, a donné sous l'élévation de 15 degrés 50 toises & demi pour sa portée, & auroit donné pour sa plus grande amplitude, selon Mr. Belidor 101 toises, & pour toutes les autres charges selon la Table suivante.*

CHARGES.	Portées effectives.	Différences effectives.	Secondes différences.
<i>Quarterons.</i>	<i>Toises.</i>	<i>Toises.</i>	
1	101	61	
2	162	84 . . .	+ 23
3	246	104 . . .	+ 20
4	350	36 . . .	— 68
5	386		

L'on voit que le premier quarteron ajouté à la charge n'ayant pas eu sa hauteur égale au calibre de sa chambre, toute la poudre ajoutée dans la charge de deux quarterons a été enflammée dans



un tems égal à celui que la charge d'un quarteron a employé pour son inflammation : elle a donné 61 toises d'augmentation ; le deuxième quarteron ajouté , qui répond à la charge des trois quarterons , a donné pour son augmentation 84 toises , & par conséquent 23 toises de plus que la charge précédente n'en a donné pour son augmentation , parceque la hauteur de cette charge se rapprochoit toujours plus de celle de son calibre , & que les compressions devenoient toujours plus fortes ; le troisième quarteron ajouté , & qui répond à la charge d'une livre de poudre , parceque toute cette charge a été allumée dans un tems égal à celui de toutes les autres précédentes dans le moment que la bombe a été mise en mouvement , & a donné 104 toises , & par conséquent 20 toises de plus que la précédente ; le dernier quarteron qui a été enflammé dans la volée du mortier , a diminué tout à coup par la diminution de la compression , & par l'alongement de l'axe qui a retardé l'inflammation , & n'a donné que 36 toises d'augmentation , par conséquent 68 toises de moins que le quarteron précédent n'en a donné pour son augmentation : ce qui confirme la conclusion précédente sur l'imperfection de ces chambres ; car jamais on ne parviendra à la perfection , tandis que avec une même charge , malgré toutes les précautions possibles , on ne pourra jamais s'assurer d'avoir des portées précisément égales , comme cela arrive , & sur tout avec des chambres cylindriques , à cause des extensions des inflammations qui parcourent plus vite l'axe des chambres une fois que l'autre , ce qui changera les portées & en raison des quantités enflammées , & en raison des vitesses différentes des extensions d'une même quantité , indépendamment des dérangemens que peuvent causer les accidens , & dans les élévations , & dans les différentes résistances de l'air contre la charge , & dans la pièce , & contre le mobile pendant son mouvement : ce que nous allons examiner à fond dans la seconde partie , après avoir tiré quelques conjectures sur la force absolue de la poudre , & sur tout dans les mines , où elle est élevée à son plus haut apogé de violence.

## SECTION QUATRIÈME.

*Dans laquelle on tire de la Théorie précédente , des conséquences sur la force de la Poudre dans les Fourneaux des Mines.*

(73) **T**OUTE terrible que soit cette force dans les armes à feu, elle n'est point si grande qu'on n'en puisse imaginer d'autres qui sont infiniment au-dessus de celle-là ; il paroît que les machines mêmes des Anciens lançoient des traits avec une vitesse beaucoup plus grande que celle que la poudre imprime aux mobiles, & qu'elles jettoient des fardeaux beaucoup plus péfants que nos bombes & nos boulets : si l'on en croit à Juste Lipse, & plusieurs autres Auteurs, les Anciens tiroient des boulets de plomb avec leurs balistes, avec une si grande violence, que quelque fois le boulet se fondoit en l'air, parceque leur communiquant dans leur mouvement la plus grande vitesse dont ces boulets étoient capables ; ils la communiquoient aussi à toutes leurs parties ; & par conséquent la liquescence des métaux n'étant autre chose qu'une agitation violente de la matiere subtile, il ne seroit pas tant surprenant que si ces machines communiquoient aux boulets par leur plus grande vitesse dont ils étoient capables la cause de la liquescence, elles auroient pu par conséquent les liquéfier ; mais par rapport aux fourneaux des mines, l'on ne vit jamais rien de si grands dans tout ce qu'ont pratiqué à la guerre les Anciens devant l'invention de la poudre : les effets en sont si surprenans, & si violens qu'ils paroissent surnaturels : la raison de cette violence est manifeste, parceque pour lors la poudre étant renfermée dans le moindre espace qu'elle puisse occuper, & ayant beaucoup moins de communication avec l'air extérieur, que dans une pièce, & outre cela l'air qui l'environne dans son fourneau y étant beaucoup plus condensé, elle s'y enflamme toujours avec toute sa compression absolue, & y agit contre tout le terrain qui lui résiste, avec toute sa force absolue ; car au lieu que dans les bouches à feu, les mobiles qu'elles chassent leur cedent d'abord, & qu'ils ont du vent dans la pièce, ce qui affoiblit le ressort de l'air : ici tout l'espace environnant lui résiste avec une force infini-

ment plus grande, & son effort se balance toujours avec une résistance proportionnée à cet effort : au lieu que dans les armées à feu les résistances qu'opposent les mobiles par leurs poids aux efforts de la poudre sont beaucoup au-dessous des forces motrices de leurs charges.

*Ligne équilibrante pour chaque charge qu'on doit considérer dans les Mines.*

(74) Puisque la poudre agit toujours sphériquement, elle agira dans le fourneau, comme elle agit dans une bombe pour la faire éclater ; & par conséquent les efforts des quantités de poudre dans les fourneaux se font également par toutes les directions des rayons indéfinis d'une sphère, contre le terrain qui s'oppose, & par son poids & par sa ténacité aux extensions de leurs inflammations ; or quelque force qu'ait la charge d'un fourneau, son effort initial sera donc  $a'u$  ; c'est-à-dire le produit de cette quantité de poudre par la vitesse de son inflammation qui sera toujours totale, parce que le balancement du fardeau à enlever, est ordinairement peu au-dessus de la force de la charge qui tend à l'enlever ; & par conséquent les charges des fourneaux agiront toujours avec toutes leurs forces motrices  $a'u$  ; quelque résistance que puisse opposer le fardeau à enlever, elle est pourtant limitée & déterminée, selon l'effort de chaque charge, de même qu'une bombe peut toujours avoir une épaisseur capable de la mettre en équilibre contre sa charge de poudre : de sorte que pour peu qu'on ôte de la charge, ou pour peu qu'on ajoute à l'épaisseur de la bombe, à sa ténacité, ou en un mot à sa résistance, la bombe ne pourroit plus crêver.

Soit donc au lieu d'une bombe un globe  $ACDFIH$ , (Fig. 28<sup>e</sup>.) au milieu du quel on fait un fourneau  $G$  ; je dis qu'il y a une force équilibrante quelconque fixe  $G$ , contre cette masse, au dessous de laquelle le corps  $ACDFIH$  résistera toujours, & au-delà de laquelle ce corps ne résistera plus : en second lieu, si l'on suppose une charge fixe quelconque  $G$  ; je dis qu'à cette charge répond une épaisseur quelconque  $GP$ ,  $GQ$  ou  $GI$ , au-dessous de laquelle le corps ne peut plus résister à cette charge ; d'où il suit évidemment que chaque charge différente  $G$ , aura une force équilibrante égale à la résistance d'un globe quelconque, dont les rayons seront ou  $GP$ , ou  $GQ$ , ou  $GI$ , &c. que nous nom-

mons ligne de la force équilibrante , ou simplement ligne équilibrante pour abréger le discours.

*La Figure des entonnoirs d'une Mine dépend de la résistance du terrain homogène , ou étherogene dans toutes les directions d'un Fourneau.*

(75) Il suit de-là que la figure des fourneaux ne dépend point des quantités de poudre , mais des résistances des matériaux de la mine qui , selon la profondeur des fourneaux , opposeront de plus grandes ou de moindres résistances , ou même selon la tenacité ou densité du terrain , qui peut être aussi ou plus grande ou moindre : de sorte que dans un terrain homogène qui seroit capable de compression , mais dont le poids seroit infiniment au-dessus de la charge du fourneau G , l'entonnoir seroit circulaire : supposons une mine bien avant dans la terre , dont la charge fut infiniment au-dessous de la résistance de cette masse ; mais cependant dans un terrain composé de petites lames , qui seroient capables de se resserrer les unes contre les autres , comme ce seroit du crin de cheval , l'effort de cette mine seroit entièrement circulaire & sphérique , puisque l'action de la poudre y seroit précisément sphérique , & que la résistance des rayons est infiniment supérieure , & égale , ou doit passer pour égale de tous les côtés infinis des points G du fourneau , un rayon ne pourra pas plus céder que l'autre , puisqu'il résiste également à la même force qui le presse également ; & par conséquent l'équilibre des résistances & des forces agissantes subsistant , le creux de cette mine seroit sphérique formé par la compression des parties condensées & éloignées du centre du fourneau par l'effort de la poudre , parce qu'on suppose que quoique cette masse fût capable de résister à l'effort de sa charge par son poids , elle n'est pas cependant capable de lui résister par la densité & par la tenacité de ses parties qui la composent ; car si on la suppose capable de résister à la charge par sa densité & par sa tenacité , comme par son poids , alors le fourneau ne fera aucun effet.

Si l'on considère une mine faite sous la surface de la terre ( telles que sont les mines que nous pratiquons ) dans un terrain de même qualité & parfaitement homogène , il est certain que la résistance des rayons ne sera plus égale , & qu'à moins que l'effort de la mine ne fût énorme , & au-dessus de la résistance de tous  
les

les rayons; il y aura des rayons du terrein qui résisteront, & d'autres qui céderont; si l'on suppose que la force équilibrante de cette charge soit exprimable par une ligne plus grande que la perpendiculaire GR au plan de la surface du terrein; l'effet de ce fourneau en doit être bien différent; car le terrein résistera infiniment par tous les rayons qui sont du côté du centre de la terre; cette résistance ira en diminuant à mesure que les rayons s'approcheront de la ligne GR de moindre résistance; donc il y aura un rayon quelconque CG, AG qui sera en équilibre contre cette charge, au-dessus duquel tous les autres qui seront plus grands résisteront, & au-dessous duquel tous les autres qui seront moindres céderont: de sorte que si ce rayon équilibrant à la force de la poudre est le rayon d'un globe, ce globe résisteroit à cette charge; c'est donc la ligne équilibrante aux charges des fournaux qu'il faut considérer, pour proportionner la charge aux effets qu'on en exige.

(76) Supposons maintenant que la BZ, (Fig. 29<sup>e</sup>.) soit la ligne de résistance équilibrante à la charge Z; donc si au lieu du secteur du globe BFCZ, on avoit eu celui du globe AGDZ, il eût été supérieur à la force de cette charge: maintenant supposons que les deux globes NBCM, & QAGDS, soient coupés par un plan horizontal ABCD, il arrivera que tous les points compris entre B & C, céderont, parceque les lignes tirées de ces points au centre du fourneau, seront plus courtes que le rayon équilibrant, & opposeront une moindre pesanteur; & que tous les autres rayons de K vers NMP, & de P vers MNK opposans la même résistance ne seront point changés; je dis donc que la direction du fourneau par laquelle la charge tend à faire la rupture qui forme l'entonnoir, se fera toujours selon la ligne équilibrante BZ, & qu'elle tendra à enlever tout le reste BOZ; car supposons qu'on eût achevé le globe NKBF CPM, & que la charge ait eu la force de le faire éclater; supposons ensuite ce petit globe augmenté comme QAGDS, il est certain qu'il n'eût pas crevé; or pour avoir ôté le segment AGDH à ce grand globe, on n'a point diminué sa résistance qu'il opposoit à cette charge de A vers QSD, ni depuis D vers SQA; donc tous ces points résisteront, tandis que tous les autres depuis B vers C, lesquels opposent une moindre résistance céderont, puisque la charge étoit en équilibre avec la résistance BZ, devant qu'on ôtât le petit segment BFCH; & par conséquent après en avoir ôté ce segment on les a mis au-dessous de cet

équilibre ; donc ils cederont , on va démontrer que si les materiaux qui composent cette masse étoient inflexibles, & incapables de condensation ou de compression , l'effort à l'entour de tous les rayons plus grands que  $BZ$  seroit nul , & la figure du fourneau seroit parabolique ; c'est-à-dire que son entonnoir seroit un paraboloïde , dont l'origine de la parabole generatrice sera au point  $Z$  du fourneau ; on démontre encore que si le terrain est homogène, & qu'il soit composé de parties capables de condensation ; c'est-à-dire d'une plus grande densité par la compression des parties , qui s'éloigneront du centre du fourneau par la force de la poudre ; alors l'entonnoir formera un paraboloïde , dont le foyer seroit au centre du fourneau , & l'origine de la parabole generatrice de l'entonnoir seroit dans le fonds de l'entonnoir ; car les actions de la charge étant toujours égales , seront circulaires contre tous les rayons du terrain qui leur resiste : or les enfoncemens seront dans la raison inverse des resistances ; & parceque les resistances des poids sont infinies du côté du centre de la terre , la poudre n'y agira plus que contre la resistance de la compression des parties du terrain : l'on voit que si le terrain n'est pas homogène , c'est-à-dire que les parties aient plus de tenacité dans un endroit que dans l'autre , ou que les compressions soient plus faciles dans un endroit que dans l'autre , la figure du fourneau variera pour lors ; voilà ce qui a donné lieu à toutes les contestations des Mineurs , sur la nature & la figure de l'entonnoir d'une mine , parceque ces entonnoirs ne sont pas toujours dans le même rapport ; & par conséquent leurs figures ne sont pas semblables. **M. DE VALLIERE** Directeur General des Ecoles de l'Artillerie de France, est le premier qui s'est apperçu que les fourneaux formoient par l'excavation du terrain , des entonnoirs de la figure d'un paraboloïde ; ce qui doit en effet toujours arriver necessairement en des terres d'une resistance homogène , soit par leurs tenacité & densité comme par leur compression ; ce que je démontre ainsi.

De quelque figure que soit l'excavation de l'entonnoir, (*Fig. 30<sup>e</sup>.*) il est toujours sûr que la force de l'inflammation de la chambre doit être représentée par le cone  $AMN$ , puisque toutes les terres renfermées dans ce cone ne peuvent resister (76) : si la force de l'inflammation est représentée par ce cone , les forces diminuantes de ses extensions seront visiblement représentées par des cones moindres : par exemple le cone  $PMQ$  représentera la force de l'extension dans le second instant ,  $RMV$  représentera la

force de l'extension dans le troisième instant, ainsi des autres : maintenant les forces des différentes extensions sont entr'elles en raison inverse doublée des espaces qu'elles parcourent ; il ne s'agit donc que de trouver des espaces qui sont en raison inverse soudoublée des cones PMQ, RMV ; & c'est ce que nous allons faire : les bases des cones sont des cercles qui sont entr'eux comme les carrés de leurs hauteurs  $6m, 5m, 4m$ , puisque les diamètres de ces cercles sont entr'eux comme leurs hauteurs ; & si nous prenons des paraboloïdes faits sur les mêmes hauteurs, les bases de ces paraboloïdes seront des cercles qui seront comme leurs hauteurs, parceque les diamètres des cercles par la propriété de la parabole seront comme les racines de ces hauteurs : donc les cercles élémentaires du grand cone AMN, seront entr'eux en raison doublée des cercles élémentaires du paraboloïde BMC ; il en sera de même des cercles élémentaires des autres cones à l'égard des cercles élémentaires des paraboloïdes correspondans : donc les paraboloïdes BMC, DMK, &c. seront en raison soudoublée des cones AMN, PMQ, &c. ; & par conséquent si l'on prend les paraboloïdes inversement, à commencer par le plus petit vers le sommet M, ils seront entr'eux en raison soudoublée inverse des cones pris directement, c'est-à-dire à commencer par le plus grand AMN ; donc les paraboloïdes pris inversement, doivent représenter les espaces des différentes extensions, puisque les espaces sont en raison soudoublée inverse des forces qui sont exprimées par les cones C. Q. F. D.

*Formule  $B \times \frac{1}{4} L$ , qui exprime les forces totales d'un Fourneau d'une Mine.*

(77) Pour trouver la somme des forces, il n'y a qu'à considérer que les cones qui expriment les forces sont entr'eux comme les cubes de leurs hauteurs ; c'est-à-dire en commençant par le sommet comme les cubes de la suite infinie des nombres naturels 0 1 2 3 4 &c. or il est démontré que la somme d'une telle suite est au dernier plus grand cube multiplié par le nombre des termes, qui est ici représenté par le plus grand axe  $6m$ , qui est la ligne de moindre résistance comme 1, à 4 : nommant donc L la ligne de moindre résistance, le plus grand cone sera  $L^3$  ; & par conséquent la somme des cones, ou des forces qu'ils représentent, sera  $L^3 \times \frac{1}{4} L$  ; d'où il suit que si les cones qui expriment les forces

O ij

correspondantes aux lignes équilibrantes AM de différens fourneaux sont semblables, leur effort total sera exprimable par  $\frac{1}{4}$ .

Ce que nous venons de dire dans la démonstration que nous venons de faire suppose deux choses : 1°. Que la force de la charge des fourneaux agisse toute dans un seul point O, (Fig. 31<sup>e</sup>.) qui est son centre, de même qu'on suppose dans la Mécanique que les pesanteurs des différentes parties d'un même corps soient toutes réunies au centre de gravité de ce corps : 2°. Que toutes les terres qui sont autour de ce centre, & qui ne sont pas comprises dans ce cône, résistent invinciblement à l'effet de la poudre qui tend à les comprimer ; mais l'une & l'autre de ces suppositions ne sont pas vraies à la rigueur ; ainsi nous allons examiner ce qui doit arriver dans la réalité du fait, lorsque les terres environnantes de l'entonnoir sont capables de compression, & qu'elles cèdent au frottement de la flâme.

Faisons d'abord abstraction de l'effet de la poudre vers les parties M opposées à la ligne de moindre résistance, & examinons d'abord l'effet qu'elle doit faire à cause de l'étendue de son fourneau ; soit le fourneau ABCD, dont la base est rectangulaire, & dont le centre est le point O, & dont la ligne de moindre résistance est OP : si la force de son inflammation étoit toute réduite au centre O, cette première force seroit exprimée par le cône ORS, en supposant que les lignes OR, OS, sont les rayons équilibrans ; mais comme toute cette poudre agit dans toute l'étendue de sa chambre, & qu'elle remue les terres des côtés (car nous faisons abstraction du fonds) : supposons que son effet agisse de droit à gauche, jusqu'en E & en F, je mène de E & de F les droites ER, FS, qui forment un cône tronqué EF, SR, lesquels représentent les terres que la première force de l'inflammation fait dans le fourneau AC peut enlever ; car il est visible qu'elle ne peut agir sur les terres qui sont au-delà des points R vers V, & de S vers V, à cause des rayons OR, OS, qui lui sont équilibrans ; or à mesure que cette première inflammation s'étendra, les forces de ses extensions diminueront dans la même raison des cônes tronqués EFNn, EFXx, &c. ; & comme les espaces correspondans à la première inflammation, & à ses extensions, doivent être en raison inverse soudoublée des forces de ses extensions ; je dis que les paraboloïdes tronqués HL, SR, HLTt, HLZz, &c. étant pris inversement, seront en raison soudoublée inverse des cônes tronqués ;



& par conséquent en raison des espaces correspondans aux forces ; car on démontrera toujours que les cercles élémentaires de ces paraboloïdes seront en raison soudoublée des cercles élémentaires des cones tronqués correspondans ; & que par conséquent les paraboloïdes tronqués pris inversement, seront en raison soudoublée inverse des cones tronqués pris directement, c'est-à-dire des forces : Venons maintenant aux effets de la premiere inflammation de la chambre sur les terres du fonds de l'entonnoir : il est constant que cet effet ne sçauroit être déterminé à la rigueur : ce que l'on peut dire c'est, que la compression qu'elle fait sur ces terres est peu considerable, tant à cause de la grandeur immense des rayons résistans, que parceque ordinairement les terres viennent plus compactes à mesure qu'elles sont plus éloignées de la surface du terrain ; & quoiqu'il paroisse d'abord qu'on puisse juger du terrain par la noirceur des terres qu'on trouve dans le fond de l'entonnoir après que la mine a joué, il peut bien se faire que la poudre n'ait pas pénétré si avant, & que les premieres terres brûlées aient ensuite noirci les autres : ce que l'on peut assurer sur cet effort qui se fait contre le fond de l'entonnoir, c'est qu'il est toujours au préjudice de celui qui se fait contre le paraboloïde tronqué du reste de cet entonnoir ; car plus cet espace en dessous du fourneau sera grand, & moins les compressions de la poudre enflammée seront grandes ; & outre cela les réactions des inflammations seront moindres ; plus au contraire le fonds de l'entonnoir résistera, & plus la réaction des ressorts des balons enflammés sera grande contre le paraboloïde tronqué, & outre cela l'espace sera moindre ; & par conséquent la poudre agira avec une plus grande compression contre le reste de l'entonnoir, & avec une plus grande force de ressort ; d'où il suit évidemment qu'on ne sçauroit trop affermir le fond DC du fourneau AC, afin que la résistance de ce fond augmente la force du fourneau, contre la surface de l'entonnoir & contre sa base.

Si je nomme  $p$  le poids de l'escavation du fourneau,  $i$  la vitesse initiale avec laquelle les matériaux en sont enlevés,  $r$  la ténacité du terrain qui résiste à l'effort de la poudre.

Cette force totale de l'inflammation dans un fourneau sera exprimable par  $\frac{a^3 u^3}{4}$  ou par  $\frac{l^3}{4}$  : au lieu du plus grand cone  $P$  qui répond à la plus grande force  $a^3 u$  de la poudre dans l'état de sa premiere inflammation qui est dans sa plus grande compression.

si je prends  $a'u$  qui en fait aussi généralement l'expression, on aura  $\frac{a'ul}{4} = ipt$ , puisque la cause  $\frac{a'ul}{4}$  peut être prise pour l'effet  $ipt$ ; mais en supposant que la chambre du fourneau fût sphérique, on auroit  $a'u = a^3$ , &  $\frac{a'ul}{4} = \frac{a^3l}{4} = ipt$ : donc si je fais  $l = a'$  le paraboloïde  $p$  qui est en raison soûdoublée de la force  $a^3$  sera évidemment exprimable par  $aa$ ; ce qui nous indique qu'en faisant les chambres des fourneaux sphériques, ou cubiques, la solidité de l'excavation seroit en raison doublée de leur calibre  $a$ : donc en mettant  $aa$  à la place de  $p$  dans la formule précédente, on aura  $a'l = iaat$ : donc  $aal = it$ : il résulte de-là que la force de l'inflammation d'un fourneau s'emploie plus pour vaincre la tenacité du terrain, & pour lui donner une vitesse, qu'elle ne s'emploie contre le poids du terrain.

Il résulte aussi que les vitesses & les tenacités du terrain de l'entonnoir des fourneaux sont entr'elles dans une raison composée de deux autres, dont la première est directe composée des trois grandeurs suivantes: 1°. De la racine  $a$  des quantités de poudre: 2°. De la vitesse  $u$  de leurs inflammations: 3°. De la ligne de moindre résistance  $l$ ; la seconde de ces deux raisons est l'inverse des vitesses ou des densités; car  $\frac{aul}{a} = i \frac{aul}{i} = d$ : donc plus les tenacités des terres seront grandes, moins elles auront de vitesse; moins les tenacités des terres de l'entonnoir seront grandes, & plus elles auront de vitesse avec une même charge de fourneau, & avec une même ligne de moindre résistance.

Supposons  $i = 0$ ; ce qui arrive lorsque le fourneau ne fait que marquer l'entonnoir, parceque la charge de poudre ne fait qu'un effort total capable de vaincre, & la densité, & le poids du terrain: donc  $aul = t \times 0 = t$ , puisque 0 ne multiplie point.

Supposons  $t = 0$ : donc  $aul = i \times 0 = i$ .

De même si dans une chambre sphérique de poudre  $a'$  j'exprime la force totale de l'inflammation par  $a'ul$ : de sorte que néanmoins  $a'u = ll(66)$  au lieu de  $l'$ ; si je nomme  $p$  le poids du boulet,  $i$  la vitesse initiale,  $r$  son frottement dans la volée, & son retardement par la résistance de l'air; en un mot tous les obstacles qui le retardent, j'aurois  $a'ul = ipr$ , en prenant la cause  $a'ul$  pour l'effet  $ipr$ : supposons que la quantité  $a'$  de poudre soit proportionnelle au poids du boulet, j'aurai  $a'ul$ , ou  $a'l = ia'r$ : donc  $al = ir$ : donc  $\frac{al}{i} = r$  &  $\frac{al}{r} = i$ : ce qui m'indique

que si je divise ce produit du calibre de la pièce & de sa longueur, par la racine quarrée de la distance où le boulet est parvenu sous chaque élévation, j'aurai l'exposant ou le rapport de l'obstacle qui l'a retardé.

Lorsque la charge de poudre sera précisément en équilibre avec le poids du mobile, j'aurai  $a'ul = p$ ; car pour lors les deux forces seront égales : donc  $\frac{p}{ul} = a'$  : ce qui m'indique qu'en divisant le poids d'un mobile quel qu'il soit par le produit  $ul$ , qui est celui de la vitesse d'inflammation, & de l'axe de la pièce, j'aurai le rapport de la quantité de poudre enflammée qui est en équilibre avec le mobile.

Si je fais  $u = \sqrt{a'} = a$ , en supposant que cette poudre soit dans une chambre sphérique, j'aurai  $\frac{p}{ul} = a'$ , ou  $\frac{p}{l} = a'$ , d'où il est facile de tirer le rapport  $a'$  de la quantité de poudre enflammée qui est en équilibre précisément avec le poids du mobile.

De même si l'on veut trouver le mobile qui feroit en équilibre avec la charge déterminée d'une pièce on aura  $a'ul = p$  : de sorte que si la chambre est sphérique, on aura  $a'l = p$  : à présent si l'on prend  $an$  pour l'expression de la longueur  $l$  de la pièce, c'est-à-dire le nombre  $n$  des calibres  $a$  qu'elle contient, on aura  $a'n = p$  : donc si le poids du boulet est proportionnel à la quantité de poudre, & que l'on veuille trouver le rapport du poids équilibrant à la charge de poudre, il faudroit multiplier le poids par  $aan$ , c'est-à-dire par le produit du calibre & de la longueur de la pièce.

Si les charges sont plus grandes, & les lignes de moindre résistance sont les mêmes, la force de la première inflammation qui est exprimable par  $l'$  ou  $a'u = a'$  (en supposant sphérique la chambre du fourneau), étant en raison doublée de l'espace, ou de l'escavation de l'entonnoir, cette escavation sera exprimable par  $aa$ , d'où il suit qu'elle croîtra à mesure que l'axe de la chambre de la poudre du fourneau croîtra, comme on le démontrera encore dans le paragraphe suivant.

Les espaces des entonnoirs, ou les poids des terres en les supposant homogènes, ne seront pas dans la raison des quantités de poudre, en supposant que les chambres soient cubiques ou sphériques ; car si je nomme  $a'$  la quantité de poudre,  $aa$  sera le quarré de son calibre, & puisque ce quarré fait l'expression de la solidité

du paraboloïde, il est évident que  $a'$  &  $aa$ , ne sçauroient être dans un même rapport.

Si les terres ne sont pas homogènes, on voit qu'on ne sçauroit déterminer la charge des fourneaux, ni leur figure; car à mesure qu'elles seront plus comprimables d'un côté que de l'autre, les côtés des entonnoirs seront plus concaves d'un côté que de l'autre, & à mesure que les terres ne seront point liées, & que la poudre enflammée pourra s'exhaler au travers des vuides, les efforts seront de moindres effets: on trouvera l'application de ces principes généraux dans le second Volume, où l'on donnera une pratique de ce qui concerne les mines.

Si l'on fait deux ou plusieurs fourneaux à côté l'un de l'autre dans un même, ou dans de différens niveaux, la somme des entonnoirs peut être de différente figure à l'infini; car la solidité de cet entonnoir sera composée de plusieurs autres entonnoirs qui seront tous d'une figure homogène ou étherogène entr'eux, à mesure que les inflammations agiront plus ou moins totalement par les oppositions, ou par les secours qu'elles se donneront mutuellement entr'elles; ce qui est évident; car un fourneau peut être évané par le jeu d'un autre qui l'aura précédé: de même deux fourneaux peuvent agir ensemble, & vaincre la résistance de la ténacité qui leur est commune avec beaucoup plus de force: il peut encore se faire que par la disposition des traînées, & par l'emplacement des fourneaux, aussi bien que par la quantité des charges, un fourneau ait ébrahlé seulement la terre de l'entonnoir, & qu'immédiatement après un autre fourneau qui joue n'ayant plus que la pesanteur à vaincre, fasse un effet beaucoup plus grand par rapport à son rayon de moindre résistance, & par rapport à sa charge de poudre.

On pourroit sur ces réflexions donner plusieurs pratiques pour agrandir les entonnoirs des mines, en faisant l'application de ces principes généraux à la construction des fourneaux, & à la conduite des mines.

Quoique la force totale de la poudre enflammée dans son premier état de sa plus grande compression dans le fourneau d'une mine soit exprimable par  $a'u$ , ou par  $l'$ , & que l'espace de l'entonnoir soit exprimable par  $\sqrt{l'} = aa$  (en supposant la chambre sphérique ou cubique de sorte que  $a = u$ ); cependant l'on peut concevoir une infinité de paraboloïdes qui auront tous la même ligne de moindre résistance pour leur axe, & dont les bases seront différentes

différentes par la différence des rayons des entonnoirs, lesquels paraboloides exprimeront l'espace ou la solidité de l'entonnoir avec cette même quantité  $a^1$  de poudre ; car à mesure que la tenacité sera plus grande, le rayon de l'entonnoir sera moindre ; ce qui n'empêche pas néanmoins que les paraboloides, ou les entonnoirs des fourneaux ne soient dans la raison souddoublée  $aa$  des forces  $a^4 = l^1$ .

Puisque la force de la poudre dans un fourneau est exprimable par  $l^1$  dans l'état de sa plus grande compression, au lieu qu'elle est exprimable dans une pièce à chambre sphérique par  $ll$ , (66) il suit évidemment que ces deux forces sont l'une à l'autre comme  $a^1$ ,  $aa$  ou comme  $a, i$  ; c'est-à-dire que la force de la même quantité  $a^1$  de poudre dans un fourneau est plus grande que celle de cette même quantité dans une pièce dans la raison de son calibre ou de sa capacité cubique  $a$ , à l'unité 1, supposé que la chambre qui contient la quantité  $a^1$  de poudre fût sphérique ou cubique ou cylindrique.

L'on peut même concevoir que sans troubler ce rapport  $a^1$ ,  $aa$  ou  $a, i$ , les forces de la poudre enflammée dans les fourneaux soient entr'elles équimultiples ou équisoumultiples de  $n$ , de sorte que  $a^1 n, A^1 n :: a^1, A^1$  ;  $aan, AAn :: aa, AA$  ; ou bien  $\frac{a^1}{n} : \frac{A^1}{n} :: a^1, A^1$ , &c.

Il est très difficile, pour ne pas dire impossible, de déterminer la figure des entonnoirs, leurs solidités & leurs rayons, puisque cela dépend de la tenacité & compression des matériaux, & de plusieurs autres circonstances qui peuvent en varier les figures de plusieurs manières à l'infini.

La pratique qu'on suit ordinairement pour régler la charge des fourneaux, est de supposer que le rayon de leur entonnoir est égal à la ligne de moindre résistance, & que la figure de l'escavation est un paraboloides : on suppose encore que les quantités de poudre doivent être proportionnelles aux solidités des paraboloides.

De sorte qu'en supposant que les rayons des entonnoirs, sont égaux aux lignes de moindre résistance, on aura  $a^1, A^1 :: l^1, L^1$  ; au lieu que nous venons de trouver pour ce rapport  $a^4, A^4 :: l^1, L^1$  : ce qui donne une proportion bien différente, parce qu'on ne fait pas toutes les considérations qu'il faut faire sur toutes les circonstances nécessaires qui peuvent varier ce rapport.

*Comment les rayons des entonnoirs peuvent excéder leurs lignes de moindre résistance ; & pourquoi ils ne la peuvent excéder qu'à un certain point : Observations sur la charge des Fourneaux & sur l'élargissement des Entonnoirs.*

(78) Les anciens Mineurs ont cru que les rayons des entonnoirs PS, ne pouvoient jamais surpasser la ligne de moindre résistance PO de quelque grandeur que fût la charge ; mais l'expérience & la raison même sont contraires à ce sentiment ; car si l'on augmente la quantité de la charge du fourneau sans l'approfondir d'avantage ; il est évident que la ligne de moindre résistance correspondante à cette charge , auroit fait un plus grand effet de l'aveu même des anciens Mineurs : Supposons donc que la première ait donné un rayon égal à sa ligne de moindre résistance ; il est encore évident que si j'enfonce la seconde charge : de sorte que chaque ligne de moindre résistance correspondante soit dans le rapport qu'elle doit avoir avec sa charge, le rayon de l'entonnoir que seroit cette charge, sera plus grand que celui de l'entonnoir qu'a donné la première charge , puisque ce rayon sera égal à sa ligne de moindre résistance laquelle est plus grande : Remettons donc la seconde charge à la place du premier fourneau , sa force équilibrante sera la même , puisque c'est la même charge ; donc son rayon équilibrant plus grand doit aussi donner ( comme nous venons de le voir ) un plus grand rayon d'entonnoir.

(79) Dès qu'il ne s'agit que de faire de grands entonnoirs, il résulte de-là qu'il n'y a qu'à s'approfondir le plus bas que l'on peut, & forcer de poudre autant qu'il est possible ; mais lorsqu'il est dangereux de faire crêver les fourneaux voisins , ou les galeries qui y conduisent , ou d'être incommodé par les matériaux à enlever , qui retombent aux environs de l'entonnoir , il faut proportionner la charge des fourneaux aux lignes de moindre résistance, en faisant des épreuves sur un terrain homogène à celui qu'on veut miner selon la pratique ordinaire ; & pour lors on peut faire jouer plusieurs fourneaux l'un sur l'autre, sans que les efforts des premiers empêchent les effets des seconds fourneaux , qui seront sous les premiers. Mr. de Valliere nous a donné une Méthode à laquelle on ne peut rien ajouter ; & Mr. Belidor vient de nous promettre une Théorie sur les mines , de laquelle on doit espérer d'être satisfait. En attendant qu'il ait mis au jour son ouvrage, dont il

a déjà annoncé le Programme, ceux qui seront curieux de voir le système de Mr. de Valliere, pour faire jouer plusieurs fourneaux, l'un dessous l'autre, sans qu'ils s'empêchent les uns & les autres, le trouveront dans le Polibe de Mr. le Chevalier de Follard, ou dans le parfait Ingenieur de Mr. l'Abbé Deidier. Comme cet ouvrage doit être connu de tous ceux qui font profession du Génie & de l'Artillerie, j'ai cru qu'il eût été inutile d'en faire ici la description.

(80) J'ajoute seulement que puisque chaque charge (*Fig. 32<sup>e</sup>.*) a sa ligne AM de résistance équilibrante, dès que ces lignes équilibrantes AM, GM, &c. aux charges M, seront de beaucoup plus grandes que les lignes 6M de moindre résistance, lorsque l'inflammation sera arrivée au point 6, où elle arrive toujours plutôt qu'à un autre point du terrain dont la surface est un plan; puisque son effort étant circulaire, il enlèvera le terrain circulairement; & par conséquent le point 6, comme le plus proche, sera plutôt enlevé que la partie BD qui est plus éloignée: la poudre trouvant à s'exhaler au milieu de l'air, n'agira plus selon sa direction AM, où pour mieux dire GM; puisqu'elle la change à chaque instant, à mesure que la compression diminue, & les terres GDN, qui sont déjà minées, ne seront pas totalement arrachées & enlevées de leurs entonnoirs: de sorte qu'il restera une partie DBN, laquelle retombera selon sa moindre ou plus grande tenacité, & selon l'ébranlement qu'elle aura souffert dans le tems du balancement de l'effort de la charge contre la résistance du poids des terres qu'elle tendoit à ébranler & à enlever; ce qui fera que le rayon de l'entonnoir ne pourra surpasser qu'à un certain point la ligne 6M de moindre résistance, quoique la force équilibrante AM de la charge soit beaucoup supérieure à la ligne MQ hypoténuse du triangle isocèle, & rectangle 6MQ, selon l'opinion commune des anciens Mineurs, qui croyoient la ligne 6Q toujours égale à la moindre résistance 6M: c'est probablement la raison pour laquelle on trouve ordinairement beaucoup de terre remuée dans le fonds des entonnoirs, que l'on croit être celle qui retombe perpendiculairement après l'effort de la mine; au dessous de cette terre, lorsque le terrain est capable de compression, on trouve ordinairement les terres noircies par la flâme de la poudre, & enfoncées au dessous du centre du fourneau; ce qui confirme ce que nous venons d'établir (77).

(81) Pour élargir les entonnoirs (*Fig. 33<sup>e</sup>.*), & les faire de la

grandeur que l'on veut, soit qu'on n'ait pas de lignes de moindre résistance assez grandes, parce qu'on ne peut pas s'enfoncer assez faute de terrain; soit qu'on veuille outre cela épargner la poudre qu'il faudroit pour la charge de ce fourneau, dont la ligne de moindre résistance seroit égale au rayon des entonnoirs, laquelle charge seroit exorbitante, lorsque les entonnoirs auront de grands rayons; au lieu de s'enfoncer si profondément, il n'y a qu'à faire plusieurs fourneaux dont le centre soit éloigné un peu moins que ne porte leur ligne de moindre résistance communes; car pour lors en faisant des communications de chaque fourneau à celui du centre, & donnant le feu par celui du centre, celui-ci communiqueroit précisément en même tems le feu à tous les autres; agissans tous ensemble, ils enlèveront tout le terrain qu'ils embrassent; lorsqu'on voudroit des entonnoirs d'un rayon d'une grandeur excessive, & qu'il faudroit trop s'enfoncer, pour qu'une seule circonférence de fourneau puisse suffire avec cette ligne de moindre résistance à faire l'entonnoir qu'on desire, il n'y auroit qu'à multiplier les circonférences des fourneaux, pour agrandir l'étendue des cercles des entonnoirs; lorsqu'il y aura plus d'une circonférence de fourneaux B comme C, pour que le feu du fourneau du centre communique en même tems le feu à toutes les autres circonférences à la fois; il n'y a qu'à faire plus grosses les trainées des boudins qui communiquent le feu à la seconde circonférence; de façon qu'elles soient consumées en même tems l'une que l'autre; s'il y avoit une troisième circonférence de fourneaux comme D, il faudroit proportionner les grosseurs des trainées AB, AC, AD, à leurs longueurs; de façon que les trois trainées soient précisément consumées en même tems (15).

Il peut arriver que l'excavation des fourneaux étant un paraboloïde; l'entonnoir total DD, ou CC, ou BB, qui comprend tous ces entonnoirs aura plusieurs inégalités dans son fond & sur ses bords; mais cela n'obste en rien pour quelque effet qu'on veuille faire la mine; car si c'est pour faire sauter le terrain, toute la surface de l'entonnoir sautera également, comme si l'on n'avoit fait qu'un fourneau, & que l'on se fût approfondi de la moitié du diamètre de l'entonnoir; si c'est pour s'enterrer & profiter de l'excavation des entonnoirs, pour se loger ou pour se couvrir, ces inégalités du fond importent aussi peu, parce qu'il est facile avec la pelle & la pioche de les applanir; lorsque les lignes de moindre rési-



stance de ces fourneaux feront d'une certaine grandeur, il arrivera un inconvenient, que le fourneau du centre jouera devant que tous les autres, par la longueur des traînées; & par conséquent pourra souffler les terres qui sont entre la circonférence de son entonnoir AM, & la circonférence des fourneaux B; ce qui pourroit en diminuer l'effet; car tous les autres fourneaux C, D, aussi bien que les fourneaux B prendront toujours feu de cette façon précisément en même tems, dès qu'on aura été exact & attentif à proportionner leurs communications avec le fourneau du centre A; il n'y auroit qu'à faire le fourneau du centre plus petit, & au-dessous de la force de la résistance du terrain qu'il doit enlever, afin de retarder son effet & de le rendre nul; puis-que il ne seroit plus qu'une espece de reservoir, ou d'amorce pour s'assurer de la communication égale à tous les fourneaux, & dans un tems précisément égal; il n'y auroit que cette attention à avoir que la distance des fourneaux entr'eux de l'un à l'autre, aussi bien que de celui du centre fût égale, & même un peu moindre que le diamètre de leurs entonnoirs.

Lorsqu'on voudroit faire jouer le fourneau du centre A, & qu'il n'y auroit qu'une circonférence de fourneaux B à l'entour, si on pouvoit laisser (sans qu'il en arrivât aucun inconvenient) les canaux AB des communications vuides, & sans poudre, & forcer de poudre le fourneau A, selon ce que nous avons établi, l'extension de la charge sphérique du fourneau A, se feroit dans la raison de son axe; c'est-à-dire que la flâme s'étendrait par tout où elle auroit de vuide sans résistance au travers des canaux des communications à la distance de huit fois son diamètre de la charge tout au moins vers les points B, avec toute la vitesse de son inflammation; d'où il suit évidemment que toutes les inflammations des fourneaux se feroient dans un même tems, quoi qu'un peu plus tard que celles des fourneaux du centre; mais lui seroit toujours coëxistantes devant qu'il eût achevé son effet.

L'on voit par cette méthode que l'inflammation des fourneaux B, seroit beaucoup plus prompte que si l'on remplissoit de poudre les canaux des communications AB, puis-que la vitesse des inflammations des traînées AB, sera dans la raison de leur calibre (15); or le calibre de la charge du fourneau du centre étant beaucoup plus grand que celui des traînées, il n'y a pas de doute que le feu ne fût plus vite communiqué aux fourneaux B, par les extensions des inflammations du fourneau A, que s'il leur étoit com-

muniqué par l'extension des trainées des canaux A, B; en multipliant ainsi les fourneaux, l'on voit combien il est facile d'agrandir les entonnoirs autant qu'on le veut, & aussi combien cela épargne la poudre; puisque si l'on faisoit un seul fourneau, il faudroit s'enfoncer, selon les anciens Mineurs, à la profondeur des rayons des entonnoirs qu'on veut faire; & par conséquent enlever le paraboloïde, qui auroit la même base que l'entonnoir total fait avec les fourneaux A & B, mais dont la hauteur seroit beaucoup plus grande; donc ce paraboloïde eût été beaucoup plus grand, & par conséquent il eût fallu beaucoup plus de poudre pour la charge de ce seul fourneau, qu'il n'en faut pour la charge du fourneau A & des fourneaux B, puisque les charges doivent être proportionnelles au fardeau qu'elles enlèvent.

Au reste de quelque figure que soit l'entonnoir d'une mine après l'effet de son fourneau, il importe peu pour la pratique qu'il soit parabolique ou conique, puisque ceux qui le tiennent conique dans leurs expériences, ont été obligés d'ajouter  $\frac{1}{2}$  de la poudre à la charge qu'il faudroit pour l'enlèvement de ce cône; & ceux au contraire qui croyent cet espace parabolique, n'ajoutent rien à la charge qu'il faudroit pour l'enlèvement de ce paraboloïde; ce qui revient au même, parceque en supposant l'entonnoir parabolique, on suppose la quantité du terrain qu'il faut enlever plus grande d' $\frac{1}{2}$  partie, que si cet entonnoir étoit d'une figure conique, & qu'il eût même base & même hauteur du paraboloïde, comme cela est évident par la *Geométrie*, ainsi que le remarque fort bien Mr. l'Abbé Deidier dans le parfait Ingenieur. Mais il importe beaucoup de connoître l'étendue des rayons des entonnoirs à mesure qu'on enfonce les fourneaux, & qu'on les force de poudre; & cela pour deux raisons: la première c'est, que l'on peut s'en servir utilement contre les mines des Ennemis, en forçant de poudre, afin que par les efforts collatéraux des fourneaux on puisse faire crêver les galeries & les souterrains de l'Ennemi, & quelquefois même faire jouer leurs propres mines lorsqu'elles sont chargées, à leur desavantage: en second lieu, il seroit aussi très-important de connoître cette étendue pour ne pas endommager ses propres souterrains, & ses propres fourneaux, que l'on ne voudroit pas encore faire jouer, lorsqu'on fait jouer une mine contre l'Ennemi.

Je n'ai établi que des principes generaux sur la force de la poudre, sans entrer dans le détail de sa fabrication, parceque je re-

serve cette pratique pour le Volume suivant, où je parlerai des qualités des matériaux qui la composent, de leurs doses, & des moyens de la perfectionner ; car il me paroît qu'on pourroit la rendre beaucoup plus prompte & plus forte.

L'on trouvera ensuite le rapport de ces charges que je déterminerai (conséquemment à un coup d'épreuve) aux distances des buts qu'on se propose d'atteindre, & aux poids des mobiles ; comme je propose de faire toutes les chambres sphériques ou cylindriques de la hauteur d'un seul calibre, toujours remplies de poudre, il sera assez facile de donner des tables générales sur la force de la poudre ; ce qui nous sera d'une grande utilité.

Je déterminerai aussi dans le second Volume les dimensions de nos pièces, faites selon le système de cette Théorie, dont je ne donne qu'une ébauche dans celui-ci, après que je serai entré dans le détail de la fabrication de la poudre, de la fonte des métaux, de leurs alliages que cela suppose. Il résulte néanmoins de tout ce que je viens d'établir dans cette première Partie, que de quelle force que soit la poudre, il sera très difficile de déterminer les dimensions de nos pièces, aussi bien que leurs charges à proportion du poids des mobiles & des éloignemens des buts qu'on se propose d'atteindre, tandis que les inflammations d'une même quantité varieront, par rapport à la longueur des axes des chambres qu'elles auront à parcourir.

Si la nature observoit dans ses opérations une proportion mathématique, on pourroit à force d'expériences & de raisonnement en combiner les effets ; mais mille accidens imprévus les peuvent varier : il est comme impossible de les pouvoir tous considérer : de sorte que ce seroit un prodige si l'on pouvoit arriver à la dernière précision. Il faut nous régler sur les bornes de l'esprit humain, & des lumières qu'il a plu à Dieu de nous donner, en tâchant de les rendre utiles autant qu'il veut bien le permettre.

*On tireroit un grand avantage de se servir des Machines de traits des Anciens pour inquiéter l'Ennemi.*

(82) Seminiovski, Perrault, Blondel, Messieurs Belidor, le Chevalier de Folard & Bigot, ont eu raison de proposer après Vitruve des machines de traits, à l'exemple des Anciens pour le jet des bombes, & des pierres à la place des mortiers, eu égard aux variations & accidens continuels des inflammations qui don-

nent rarement les mêmes portées, malgré toutes les précautions qu'on prend à charger également; quoiqu'il ne soit pas prudent de s'en dépourvoir tout-à-fait, eu égard aux inconveniens auxquels sont sujettes aussi les machines de traits qu'on pourroit faire, lesquelles également seroient dérangées par l'alteration du tems (selon l'humidité, la sécheresse, & la chaleur qui dérangeroient les ressorts ou les cordes des arcs), selon les machines dont on se serviroit: au lieu que les mortiers souffrent bien à la vérité des variations par ces mêmes accidens, mais n'en sont pas dérangés pour cela, & ne laissent pas d'être d'un bon service; cependant cela n'empêcheroit point tout au moins que l'on ne pût se servir très utilement de ces sortes de machines pour harceler l'Ennemi, par un déluge continuel de pierres, de feux d'artifices, & d'autres fardeaux capables de l'inquiéter, d'écraser ses batteries, ses édifices & ses magasins, sans qu'il en coûtât autant qu'il en coûte avec les mortiers; car ces machines ne sont point embarrassantes à transporter, & peuvent servir dans toute sorte de terrain, & jeter toutes sortes de fardeaux; l'on épargneroit donc les transports de cette grande quantité de mortiers, & les voitures destinées à leurs charois, seroient plus utilement employées à porter une grosse quantité de poudre, pour augmenter le feu des autres pièces contre l'Ennemi, & sur tout à faire des fourneaux avec des charges forcées, quand il s'agiroit de rendre inutiles ceux d'une place contreminée qu'on assiège: d'ailleurs ces machines dans un tems temperé seroient beaucoup plus justes que les mortiers; puisque pour lors on éviteroit toutes les variations causées, par les inégalités des inflammations, par l'évasement des mortiers, les défauts des calibres, des bombes, & les dérangemens des affûts qui sont très considérables; il n'y auroit plus qu'à avoir égard aux résistances de l'air, en changeant les poids des mobiles, ou les élévations des machines, ainsi que nous l'allons faire voir dans la seconde Partie de cet Ouvrage.

*Fin de la premiere Partie.*

THEORIE

Fig. 2<sup>e</sup>

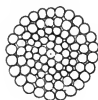


Fig. 3<sup>e</sup>

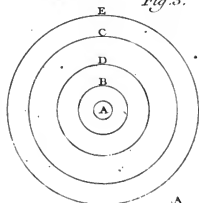


Fig. 4<sup>e</sup>

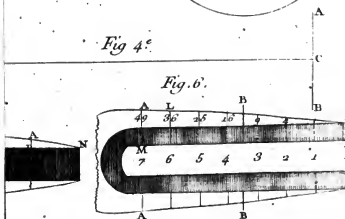


Fig. 6<sup>e</sup>



Fig. 7<sup>e</sup>



Fig. 9<sup>e</sup>





Fig. 11.

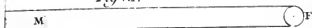


Fig. 15.

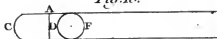


Fig. 14.

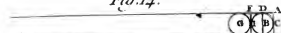


Fig. 17.



Fig. 18.



Fig. 19.



Fig. 20.

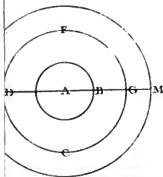
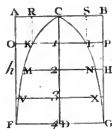
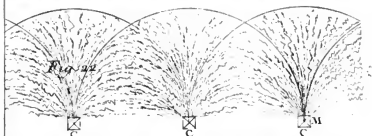
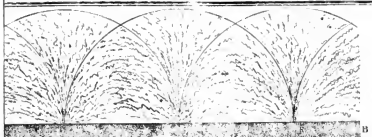


Fig. 21.

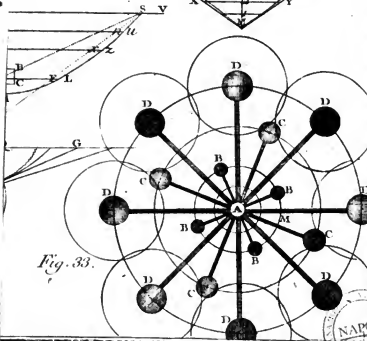
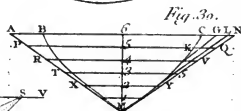
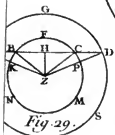
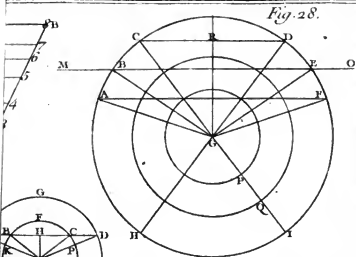




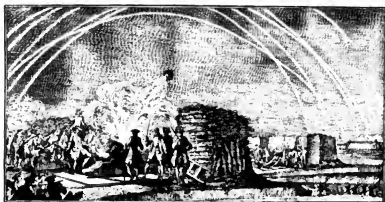












# THEORIE NOUVELLE SUR LE MECANISME DE L'ARTILLERIE.



## SECONDE PARTIE, SUR LES PROJECTIONS.

*DANS laquelle on examine la nature du Mouvement, la Courbe des Projections des Mobiles par une Méthode nouvelle, où l'on donne le moyen de faire de nouvelles Tables pour les jets sur des objets, tant au niveau de la Batterie, qu'au dessus ou au dessous de son niveau, par les Projections élevées, horizontales ou abaissées, selon l'Hypothèse de Galilée dans le vuide, & selon une nouvelle Hypothèse différente de celle de Galilée dans le plein, avec un instrument nouveau, & véritablement universel pour ajuster les tirs de toutes sortes d'Armes à Feu.*



A manière d'examiner les sujets que l'on traite, en fait ordinairement toute la clarté, & l'obscurité; souvent les recherches que l'on fait dans les Sciences, ne sont difficiles que pour avoir voulu trop élever la matière, & pour les avoir faites d'une manière élégante, comme si un Ouvrage ne faisoit honneur à son Auteur, qu'autant qu'il suppose des connoissances préliminaires plus profondes, & plus abstraites; l'on a cherché les principes de l'art du

jet des bombes dans les sections coniques; & c'est en cela qu'on l'a rendu difficile, par une étude assez pénible qu'on est obligé d'en faire, & qu'on l'a rendu obscur, dès que l'on sort du cas des projections élevées sur un but au niveau de la batterie; & dans ce cas-là uniquement trouvant une plus grande facilité; on a voulu assujétir l'usage à une règle généralement universelle; on s'est d'abord formé des suppositions sur lesquelles on pouvoit fonder véritablement tout l'art du jet des bombes: on a d'abord supposé que les corps jetés étoient sans frottement, sans résistance de l'air; & que par conséquent la force de leurs impulsions étoit égale, régulière & perpétuelle: de sorte que si leur gravité ne les approchoit pas du centre de la terre, le moindre mouvement seroit perpétuel, & capable de les jeter à une distance infinie, dès qu'ils seroient en mouvement; on a encore supposé que leur gravité les approchoit de l'horison dans la raison des carrés des instans que les corps employent à tomber pendant leur mouvement, & que l'impulsion les éloignoit du point des batteries le long de leurs lignes de direction, dans une progression continuë arithmétique des mêmes instans: de sorte que les carrés des distances, ou des instans (puisqu'ils sont dans la même raison), étant dans la raison des espaces parcourus par la gravité dans leurs chûtes, la ligne de projection seroit parfaitement parabolique, *puisque'elle auroit les propriétés d'une courbe qu'on nomme parabole*, & de-là on a pû conclure incontestablement que les amplitudes des paraboles des projections d'une même force, sous toutes sortes d'élévations, étant dans la raison des Sinus, des arcs doubles des élévations, les distances horizontales, où la bombe tomboit sur l'horison, étoient dans la même raison; c'est sur ce fondement que Galilée, Torricelli, Blondel, & Mr. Belidor, ont formé des tables qui sont assez approchantes de la justesse, dans les projections approchantes de l'élévation de 45 degrés; mais l'expérience ne s'assujétissant point à nos idées, & la nature n'ayant pas un si grand goût pour la régularité dans son mouvement, tous ces calculs se sont souvent trouvés faux dans les projections horizontales ou abaissées, ou dans celles qui sont fort peu ou beaucoup élevées.

On s'en est à la vérité aperçu; mais la facilité de cette hypothèse a prévalu: on a bien opposé à Blondel que la résistance de l'air devoit interrompre cette régularité, & que ces deux mouvemens mélangés ne pouvant agir uniformément, devoient alterer

en quelque chose leurs proportions ; mais l'on s'est contenté de part & d'autre d'objecter & de répondre avec élégance, sans en venir à une véritable conviction, & l'on a suivi jusqu'à présent le même système.

## SECTION PREMIERE,

*De l'Hypothèse de Galilée sur les Projections, en supposant le mouvement d'impulsion égal perpetuel, & sans affoiblissement.*

### CHAPITRE PREMIER;

*Des portées horizontales en tirant sur des objets qui sont au niveau des Batteries.*

P U I S Q U E l'impulsion qui chasse le corps A vers M, (Fig. 34<sup>e</sup>.) ne diminue point, tandis que la gravité le précipite de A vers F, pour qu'il aille tomber au point B, il faut que la force qui chasse ce corps de A vers M, soit capable de lui faire parcourir l'espace AM; qu'il parcourroit si la gravité ne l'entraînoit vers F, dans le même tems précisément que la gravité du corps A employeroit pour tomber de A vers F, supposé qu'on le laissât tomber librement abandonné à la seule action de sa gravité qu'il a au point A, & qu'il n'eût aucune direction qui le portât contre le point M, ces deux forces d'impulsion & de gravité unies ensemble, lui feront parcourir la courbe A G B, *selon la Mécanique*, dans le même tems que l'impulsion seule lui eût fait parcourir AM, où la gravité seule lui eût fait parcourir AF; supposons qu'il parcoure en 5 instans la ligne A M horizontale; il parcourra aussi en 5 instans la ligne verticale AF ou MB; au premier instant, il parcourra l'espace A I, par l'impulsion, l'espace I I, par sa gravité; au second instant il aura parcouru l'espace A 2 par son impulsion, & par sa gravité 2 2; au troisième instant l'espace A 3 par l'impulsion, & l'espace 3. 3 par sa gravité; au quatrième instant A 4 par l'impulsion, & l'espace 4. 4 par la gravité; & au dernier instant il aura enfin parcouru tout l'espace A M par l'impulsion, & tout l'espace AF, ou MB par sa gravité: dans cette supposition les espaces

Q ij

A. I : 1. 2 : 2. 3 : 3. 4 : 4 M, sont toujours égaux entr'eux ; puisque le mouvement d'impulsion est toujours égal, & les espaces 1. 1 : 2. 2 : 3. 3 : 4. 4 : M B, sont dans la raison des quarrés des nombres des instans ; à sçavoir au premier instant 1 ; au second instant 4 ; au troisiéme 9 ; au quatriéme 16, & au cinquiéme & dernier 25 ; ce que l'on a reconnu par l'expérience, & ce que l'on appuye par de bonnes raisons.

Le corps A peut être infiniment grand, ou infiniment petit ; & par conséquent peut parcourir par sa gravité des espaces 1. 1 au premier instant de sa chute, ou plus grands, ou moindres, dans une raison qui nous est cependant inconnue ; mais nous sçavons par l'expérience que tous les autres espaces, dans tous les instans suivans de sa chute, seront dans la raison des nombres qui expriment les quarrés des instans qu'il employe à tomber (c'est-à-dire des nombres naturels 1 : 2 : 3 : 4 : 5 : 6 &c.) ; par Z vitesse de la gravité spécifique de chaque corps, dans le premier instant de sa chute, que je nomme Z ; nous avons 25 Z pour l'espace parcouru M B dans 5 instans, qui est le produit de 1 Z par 25.

La force de l'impulsion contre le corps A, peut être aussi infiniment grande, ou infiniment petite ; & par conséquent les espaces A<sub>1</sub> : A<sub>2</sub> : A<sub>3</sub> &c. infiniment grands ou infiniment petits ; parceque nous avons besoin de comparer ces deux vitesses ensemble (puisque l'art consiste en cela, comme nous le verrons) nous supposons que la vitesse de la gravité, dans le premier instant de la chute est moindre que celle de l'impulsion, sans quoi le corps A, ne sçauroit s'élever au-dessus de l'horison, & résisteroit toujours par sa pesanteur à cette force d'impulsion ; nous supposons donc que la vitesse de la gravité de chaque corps au premier instant, mesure la vitesse d'impulsion : de sorte que celle-ci sera triple, quatriple, millefime, &c. de celle-là ; & parceque en augmentant la poudre dans les armes à feu, on augmente ordinairement, comme nous l'avons vu dans la première Partie de cette Mécanique, la vitesse d'impulsion ; on peut supposer une vitesse infiniment au-dessus de celle de la gravité, sur tout des mobiles d'une petite pesanteur.

Si nous prenons un instant infiniment petit, nous aurons une vitesse infiniment moindre que celle de l'impulsion dans le premier instant ; & par conséquent l'espace A I sera infiniment plus grand que l'espace I. I ; ce que nous appellons le but en blanc.

Puisqu' on suppose le mouvement d'impulsion toujours égal &



sans affoiblissement ; le point A de la batterie étant infiniment élevé au-dessus du point B, où le mobile s'arrête contre le but qui le retient ; l'espace AM seroit sans doute infini ; mais à mesure que le point B fera moins au-dessous du niveau de la batterie A, comme B<sub>4</sub> : B<sub>3</sub> : B<sub>2</sub> de la courbe AGB, les espaces AM, A<sub>4</sub>, A<sub>3</sub>, &c. seroient moindres ; parce que le mobile A parcourant un moindre espace 1 1 : 2 2 : 3 3 : &c. rencontrera plutôt la terre qui le retient, & termine sa course, & par conséquent sera moins de tems en mouvement ; & parce que les distances A<sub>1</sub>, A<sub>2</sub>, A<sub>3</sub>, &c. sont dans la raison des tems, plus le nombre des instans de la durée du mouvement sera grand, plus les portées seront grandes ; & plus il sera petit, & moins les portées seront grandes : toute la difficulté consiste donc à connoître le nombre des instans que le mobile employe, devant que la terre ou le but le retiennent, & terminent sa course selon la différente direction de la pièce.

A mesure que nous élevons la pièce, de sorte que la direction de sa volée AM, (*Fig. 35<sup>e</sup>.*) forme un angle BAM, avec l'horizontale, puisque le mouvement est constant & sans diminution dans cette hypothèse ; la vitesse d'impulsion AI sera la même, puisque la charge est la même, soit que la direction AM soit élevée, ou soit qu'elle soit horizontale comme AB ; la vitesse de la gravité 1. 1 sera aussi la même sur l'inclinée AM, que sur l'horizontale AB, puisqu'elle agit toujours selon la même direction perpendiculaire 1. 1, 2. 2, 3. 3, 4. 4, & par le même poids A ; donc les espaces A<sub>1</sub>, A<sub>2</sub>, A<sub>3</sub>, &c. seront les mêmes sur la direction élevée AM, que sur l'horizontale AB, & les espaces correspondans de chute 1. 1, 2. 2, 3. 3, &c. seront aussi les mêmes sur la direction élevée AM, que sur l'horizontale AB.

Il suit que plus la direction AM, de la volée de la pièce sera élevée, plus les espaces MB de chute seront grands ; & par conséquent le nombre des instans que le corps A emploiera à les parcourir sera aussi plus grand : l'on voit par là que le but de l'arr consisteroit à trouver le nombre des instans que le corps A doit employer selon toutes les élévations, depuis zero à 90 degrés, devant que la terre au point B le retienne, soit que le point B soit de niveau avec la batterie A, soit qu'il soit plus bas, ou soit qu'il soit plus haut ; car plus cette dernière ligne de chute sera grande, plus les tems à la parcourir le seront aussi ; & par conséquent la distance horizontale qui est dans cette raison des tems, le sera aussi.

Pour donner une idée plus distincte de ce mouvement & de la projection d'un mobile, sous toutes sortes de directions, & avec toutes sortes de vitesses; imaginons qu'une bombe ou un boulet A, (*Fig. 36<sup>e</sup>.*) de quel poids qu'il soit, soit enfilé dans une verge AG inflexible, d'une hauteur indéfinie, libre d'une façon qu'elle n'empêche point sa chute perpendiculaire, causée par le mouvement accéléré de sa gravité, & qu'une force quelconque égale à celle de l'impulsion de la poudre la pousse parallèlement à elle même de A vers M, tandis que la verge AG sera poussée vers 1, sur la direction horizontale AM: le poids tombera le long de la verge de l'espace 1. 1, tandis que l'impulsion la pousse de A vers 2, le boulet tombera le long de la verge AG de l'espace 2. 2, & lorsque la verge sera arrivée vers M, le boulet sera tombé le long de la verge AG de la hauteur MB: de sorte que si nous prenons tous les points infinis que le boulet a parcouru depuis A vers M, sur le plan vertical AMBG, ils formeront la courbe de projection AAaaaaB, véritablement parabolique: puis qu'elle parcourroit sur la direction AM des espaces A. 1: 1. 2: 2. 3: &c. égaux à chaque instant, tandis que le boulet, où la bombe par sa gravité auroit parcouru à la fin de chaque instant le long de la verge AG, ou aG des espaces 1. 1: 2. 2: 3. 3: &c. lesquels seroient dans la raison de 1. 4. 9. 16. &c. c'est-à-dire des quarrés des tems 1. 2. 3. &c. & par conséquent cette ligne de projection auroit les propriétés d'une courbe qu'on nomme parabole; il en est de même dans l'hypothèse de Galilée, de tous les mobiles jetés par une arme à feu, & même de tout autre corps jeté par quelque puissance de quelque nature qu'elle soit; car l'impulsion de la poudre, ou de la puissance imprimée à ce mobile, le pousse toujours également, selon la même direction de A vers M, & la gravité n'étant jamais oisive l'emporte continuellement en bas vers G ou B.

Supposons qu'une puissance qui pousse la verge (*Fig. 37<sup>e</sup>.*) de A vers P, au lieu de la pousser horizontalement, la pousse par une direction inclinée, de sorte qu'elle soit toujours parallèle à elle-même, la vitesse d'impulsion étant la même, ainsi qu'on le suppose; la verge sera emportée de A vers M sur l'inclinée AM, dans le même tems qu'elle a été auparavant emportée sur l'horizontale AP, puisque ces deux espaces AM, AP sont égaux, comme rayons d'un même cercle MDP: elle parcourra donc comme auparavant au premier instant le même espace A. I; & le boulet le long

de la verge AG parcourra aussi dans le même tems l'espace vertical 1. 1 : dans le second instant elle parcourra l'espace 1. 2 sur la direction AM, tandis que le boulet parcourra l'espace 2. 2 le long de la verge ; au dernier instant la verge AG parcourra l'espace 5 M sur la ligne de direction AM, tandis que le boulet parcourra par sa gravité le long de la verge MB, l'espace 6. 6 ou MB : de sorte qu'elle aura parcouru l'inclinée AM, dans 6 instans, & le boulet en 6 instans aura aussi parcouru la verge verticale BM, comme dans la direction horizontale AM, (Fig. 36<sup>e</sup>.) ou comme dans la direction horizontale AP de cette figure, où l'on voit que les espaces A. 1 : 1. 2 : 2. 3 : 3. 4 : &c. sont précisément les mêmes dans une direction horizontale AP, comme dans l'autre AM, aussi bien que les espaces 1. 1 : 2. 2 : 3. 3 : 4. 4 : &c.

Si nous prenons sur le plan vertical A M B tous les points infinis que le boulet y a parcouru le long de la verge, tandis que l'extrémité A de la verge AG, a été emportée le long de la direction AM, ils formeront une courbe A q q q q q B précisément parabolique, comme la précédente A a a a a B, (Fig. 36<sup>e</sup>.) ou A a a a a B de cette figure ; puisque ce sont les mêmes ordonnées précisément A. 1, A. 2, A. 3, A. 4, &c. dans une direction comme dans l'autre, & les mêmes abscisses 1. 1 : 2. 2 : &c.

Supposons à présent que la vitesse d'impulsion A 1, (Fig. 38<sup>e</sup>.) soit centuple de la vitesse 1 1 du premier moment de gravité au premier instant de la chute du boulet ; nous aurons cette progression sur la ligne indéfinie AB, 100, 200, 300, 400, &c. & on aura sur la verge, pour les espaces totaux parcourus par la gravité à la fin de chaque tems 1 : 4 : 9 : 16 : 25 : 36 : &c. parceque la vitesse d'impulsion est centuple de celle de la gravité, *par hypothèse* la verge élèvera beaucoup plus le boulet, que le premier moment de la gravité ne l'abaissera au premier instant de sa chute ; car l'extrémité 1 de la verge qu'on élève selon la direction AB, s'élèvera de la ligne 1. 1 M, & la gravité l'abaissera seulement de la ligne 1. 1 ; au second instant la verge l'aura élevé de la ligne 2 F ; & la gravité l'aura abaissée de la ligne 2. 4 ; au troisième instant la verge s'élèvera de la ligne 3 C, & la gravité abaissera le boulet de la ligne 3 9 ; au dernier instant la verge aura élevé le boulet de la ligne 6 G, & la gravité l'aura abaissé de la même 6 G, & pour lors le boulet s'arrêtera sur le plan AG qui soutient la verge, & lequel s'oppose à son mouvement : mais si le boulet ne rencontre point là d'obstacle, parce que le point A de batterie d'où il est parti,

est sur une élévation O, & que le terrain ARP n'est pas horizontal: pour lors si l'on suppose que la verge qui l'enfile est plus grande, & qu'elle est toujours poussée avec une même force contre B, le boulet continuera sa course vers le point P, en dessous du niveau A G; car la verge l'aura élevé de la ligne moindre DB, & la gravité l'aura abaissée de la ligne plus grande PB; il suivra toujours sa roue jusqu'à ce qu'un obstacle le retienne & termine sa course; le boulet aura donc parcouru autant de fois la ligne A. 1 sur la direction AB, qu'il aura eu d'instans de mouvement: si au lieu que la puissance a élevé le boulet ou la verge selon la direction AB, elle l'eût élevé par la direction AN plus élevée, le boulet à chaque instant eût été élevé plus haut, & parceque sa gravité ne l'aurait pas plus abaissé qu'auparavant, puisque cette élévation ne change pas le poids ni la direction de la gravité, les espaces 1 M: 2 F: 3 C: &c. étant beaucoup plus grands, & les espaces au contraire 1. 1: 2. 4: 3. 9: &c. étant les mêmes, le boulet eût par conséquent rencontré plus tard l'obstacle G ou P qui le retient & termine sa course; & par conséquent le boulet eût cheminé, ou pour mieux dire le point A de la verge eût cheminé plus longtems sur la direction AN, que sur la ligne de la direction AB.

Que cherchons nous pour le jet des bombes, ou pour le tir de toutes sortes d'armes à feu, & même de toutes sortes de projections: l'on cherche l'élévation qu'il faut donner à la puissance motrice, pour que la courbe A 1 L GP, de la projection passe par le point quelconque, ou G, ou P, ou L du but qu'on se propose d'atteindre, dans quelque situation que se trouve ce point à l'égard de la batterie A: or ce point sera toujours dans la verge à l'extrémité d'une ligne quelconque 1. 1, 2. 4, 3. 9, 4. 16, &c. des espaces que la gravité a fait parcourir au boulet le long de cette verge.

On conçoit d'abord que tandis que le boulet s'élève à chaque instant par son impulsion d'un espace toujours égal à 1 M, & qu'au contraire l'espace 1. 1 que parcourt la gravité va toujours en augmentant, il arrivera que ces deux espaces seront égaux, & pour lors le boulet cessera de s'élever; ces espaces 1. 1: 2. 4: 3. 9: 4. 16: &c. augmenteront toujours plus; le boulet tombera toujours plus vite vers le point horizontal G, ou abaissé P, ou élevé L, jusqu'à ce que le but, ou un obstacle quelconque, le retienne dans un de ces points; on conçoit encore qu'il se fera une destruction de force

force entre la force d'impulsion  $1m$  ou  $1M$ , & la gravité  $1.1$ ; de forte que si nous supposons à présent  $1m$  centuple de l'espace  $11$ , parcouru pendant le premier instant de la chute: si nous nommons  $z$  la vitesse du premier moment de gravité  $1.1$  nous aurons pour les espaces  $1m$ ,  $100z$ , pour l'espace  $2f$ ,  $200z$ , pour  $3c$ ,  $300z$ , &c. pour les autres  $400z$ ,  $500z$ ,  $600z$ , &c. (& l'espace  $1.1$  parcouru par la gravité dans le premier instant étant égal à l'unité ou à  $z$ ) l'on aura pour les espaces parcourus par la gravité dans tous les autres instans suivans  $1:4:9:16:25:36$ : &c. qui sont dans la suite des quarrés des nombres naturels, par les Observations sur la gravité accélérée, les espaces  $1m$ ,  $4f$ ,  $9c$ , c'est-à-dire les hauteurs auxquelles le boulet s'élèveroit réellement au-dessous de l'horizontale  $AG$ , à la fin de chaque tems déterminé, seront  $100-1:200-4:300-9:400-16$ , &c. & pour le  $100^e$ .  $100 \times 100$  ou  $10000$  moins le quarré de  $100$  qui est encore  $10000$ , c'est-à-dire  $10000-10000=0$ , & pour lors si le terrain est de niveau, le boulet rencontrera l'horison qui terminera sa course; il n'est donc plus question que de trouver le nombre des termes que cette progression doit avoir dans chaque élévation, pour connoître la portée horizontale d'une pièce avec une même force sous chaque élévation; puisque le boulet rencontrera toujours l'horison, lorsque la ligne  $6G$  sera égale au quarré du nombre des termes ou des instans, puisque c'est la même chose, lequel quarré je nommerai toujours  $xx$ , parceque je nomme  $x$  le nombre des instans de la durée du mouvement. Soient deux projections d'un même mobile avec la même vitesse, mais sous différens angles  $6AG$ ,  $NMF$ , (Fig. 39<sup>e</sup>.) la droite  $A1=MP$  exprime la vitesse initiale de l'une & de l'autre projection, le mouvement sur la ligne  $A6$  étant uniforme, il y aura dans  $A6$  autant de fois  $A1$ , qu'il y aura d'instans écoulés égaux à l'instant pendant lequel  $A1$  a été parcouru: je nomme  $a$  l'espace  $A1$  &  $x$  le tems total pendant lequel  $A6$  a été parcouru, nous aurons  $A6=ax$ , & à cause des triangles semblables  $A1C$ ,  $AaC$ , &c. il y aura dans  $AG$  autant de fois  $AC$ , que  $A1=a$  se trouve dans  $A6$ : si nous nommons  $AC=c$  nous aurons  $AG=cx$  par la même raison dans  $6G$  il y aura autant de fois  $C1$  que  $A1$  se trouve dans  $A6$ : nous nommons  $C1=s$ , & nous aurons  $6G=fx$ .

En faisant le même raisonnement, si dans le triangle  $MNF$  de la seconde projection, nous nommons  $MP$  ( $a$ )  $MQ$  ( $C$ )  $QP$  ( $S$ ) & le tems à parcourir  $MN=X$ : nous aurons  $MN=aX$ ,

R

MF = CX & NF = SX : si nous portons l'espace MN de la seconde projection sur la droite Aδ de la premiere projection de A en L, & que du point L nous abbaissions la perpendiculaire LH qui rencontre la courbe ou la parabole AHG en H; il est évident que l'espace AL, que le mobile a parcouru par la premiere projection est égal à l'espace MN parcouru par la seconde projection, & que par conséquent les tems étant égaux, à cause que les vitesses initiales sont les mêmes, & que le mouvement est uniforme, sa chute LH doit être égale à la chute NF; mais *par la propriété du mouvement accéléré*, δG est à LH, comme le quarré du tems employé à parcourir Aδ, est au quarré du tems à parcourir AL: donc δG est à NF, comme le quarré du tems à parcourir Aδ, lequel quarré est  $xx$ , est au quarré du tems employé à parcourir MN, lequel est  $XX$ ; mais nous avons trouvé δG, est à NF, comme  $fX$ , SX: donc  $fX, SX :: x^2, X^2$ : & faisant le produit des extrêmes & celui des moyennes: on aura  $fX X^2 = SX x^2$ , & divisant de part & d'autre par  $xX$ , on aura  $fX = Sx$ , d'où l'on tire  $f, S :: x, X$ ; mais en prennant pour Sinus total la vitesse initiale  $Ai = MP$ , la droite  $iC = f$  est le Sinus de l'angle de l'élévation de la premiere projection, & la droite  $PQ = S$  sera le Sinus de l'élévation de la seconde projection: donc le tems de la premiere projection est au tems de la seconde, comme le Sinus de l'élévation de la premiere est au Sinus de l'élévation de la seconde: la droite AC est le Sinus de complément de l'angle de l'élévation de la premiere projection, & la droite MQ est le Sinus de complément de l'angle de l'élévation de la seconde projection; or nous avons trouvé ci-dessus que l'amplitude AG étoit  $cx$ , & l'amplitude MF étoit CX: donc les amplitudes sous différentes élévations, & avec les mêmes vitesses, sont comme  $cx, CX$ : mais nous avons trouvé  $x, X :: f, S$ : mettant donc dans  $cx, CX$ , le rapport,  $f, S$  au lieu du rapport  $x, X$ , qui est la même, les amplitudes seront comme  $cf, CS$ ; c'est-à-dire comme les produits des Sinus de chaque élévation par son Sinus de complément.

Il suit de-là, que soit que l'on pointe avec la verticale BC, (Fig. 40<sup>e</sup>.) soit que l'on pointe avec l'horizontale CN, si les arcs AB, MT sont égaux, & les vitesses initiales égales, les portées seront égales, puisque QA sera = MN, & AR = FM, *comme Sinus des complémens des deux arcs égaux BA & MT par la Trigonométrie*; & par conséquent les portées sous chacune de ces deux élévations MCN & ACN seront égales; puisqu'elles sont comme nous venons

de le voir, dans la raison des  $cs$ , c'est-à-dire du produit du Sinus de chaque élévation par le Sinus de son complément, qui sont les deux rectangles  $AQCR$ , &  $FMCN$  précisément égaux.

Il suit encore que les portées horizontales des élévations également éloignées de 45 degrés sont égales; puisque les arcs  $AP$   $PM$  étant égaux, les arcs  $AB$ ,  $MT$ , le seront aussi à cause des deux arcs égaux  $BP$  &  $PT$  de 45 degrés; & par conséquent les rectangles  $cs$ , seront égaux aussi bien que les portées correspondantes qui sont dans la raison des rectangles  $cs$ .

Il suit encore que la plus grande portée horizontale est celle de l'élévation de 45 degrés  $PCN$ ; car le plus grand rectangle ( $cs$ ) qu'on puisse prendre dans le quart de cercle  $BAMT$ , est le quarté  $OCPD$  du Sinus de 45 degrés; car puisqu'il y a toujours deux rectangles égaux, l'un en dessous de 45 degrés, & l'autre en dessus, & que tous ceux qui sont en dessous de 45 degrés sont moindres de celui de 45 degrés; il s'ensuit que ceux qui sont au-dessous de 45 degrés, sont aussi moindres chacun que celui de 45 degrés, lequel par conséquent est le plus grand.

Parce que les produits  $cs$  des Sinus des élévations, par les Sinus de leurs complémens, sont entr'eux dans la raison des Sinus des arcs doubles des élévations, les portées horizontales sous chaque élévation, seront aussi entr'elles dans la raison des Sinus des arcs doubles de ceux de chaque élévation: de sorte que si nous prenons deux élévations différentes, par exemple l'une de 4 degrés, & l'autre de 20, leurs portées seront aussi dans la raison du Sinus de 8 degrés doubles de 4, au Sinus de 40 double de 20, ou bien du produit du Sinus de 4 par le Sinus de complément de 86, au produit du Sinus de 20 degrés par le Sinus de complément de 70; ce qui est la même chose: quoique cela soit ainsi, la raison ne s'en présente pas d'abord, & c'est pour cela que je le démontre, pour ne rien avancer sans le rendre sensible.

### D E M O N S T R A T I O N .

Je suppose que l'arc  $CF$ , (*Fig. 41<sup>e</sup>.*) soit celui de l'élévation: l'arc  $BC$  est égal à l'arc  $CF$ , puisque l'arc  $BCF$  est double de  $CF$ , donc la soutendante  $BF$  sera toujours également partagée par le rayon  $AC$  au point  $O$ , par la *Geométrie d'Euclide*: faisons  $AG$  égal à la moitié du rayon  $AF$ , la ligne  $GO$  sera parallèle à la ligne  $AB$ , puisqu'elle coupe en deux parties égales les côtés  $AF$ ,  $BF$  aux  
Rij

points O, & G, par la *Geométrie d'Euclide* ; donc les deux triangles ABG ABO sont égaux par le *troisième d'Euclide*, puisqu'ils sont renfermés entre les deux parallèles AB, OG, & qu'ils ont la même base AB, & parce que le triangle ABO, est égal au triangle AOF, à cause des côtés égaux OB, OF, AB, AF & AO commun, le triangle ABG sera donc égal au triangle AOF, mais dans le triangle AOF, OF est le Sinus de l'élévation CAF, & AO par conséquent son complément. Dans le triangle ABG, la base AG est toujours le demi rayon, & la hauteur BD est toujours le Sinus de l'arc BCF double de l'arc CF de l'élévation ; donc le produit CS, qui n'est autre chose que le rectangle dont AOF est la moitié, est égal au produit de AG  $\times$  BD, dont le triangle ABG est la moitié ; de même si nous prenons un autre angle d'élévation CAF, & que nous achevions le reste, comme auparavant, nous trouverons que OF est le Sinus de cet angle, & Ao son complément, & que le rectangle Ao  $\times$  OF, double du triangle AOF, est égal au rectangle AG  $\times$  bd double du triangle Abd, lequel est égal au triangle AOF : donc puisque les amplitudes de ces deux élévations, sont comme les rectangles Ao  $\times$  OF, AO  $\times$  OF, elles seront comme les rectangles AG  $\times$  bd, AG  $\times$  BD, & par conséquent comme bd, BD, à cause du multiplicateur commun AG, c'est-à-dire les amplitudes sous différentes élévations, & avec la même vitesse, sont entr'elles comme le Sinus des angles doubles de leurs angles d'élévation C. Q. F. D.

Quoique ce soit la même chose de prendre les Sinus des arcs doubles des élévations, ou le produit du Sinus par son complément, je me servirai toujours du produit *es* du Sinus d'élévation par son complément, à cause de la facilité qu'il y a par cette voye de faire l'analyse du mouvement des mobiles, sur des objets au-dessus ou au-dessous du niveau des batteries, par des directions horizontales, élevées ou abaissées par la construction des tables ; & sur tout pour examiner la seconde hypotèse, qui suppose le mouvement d'impulsion diminué & sensiblement anéanti par la résistance de l'air : la table suivante n'est autre chose que le produit d'un Sinus par son complément de degrés en degrés. Pour faciliter le calcul on a pris la somme du logarithme d'un Sinus, & du logarithme de son complément : ce qui est plus commode.



*TABLE des portées horizontales pour un Tir élevé sur un objet au niveau de la Batterie, selon l'hypothèse de Galilée, qui suppose le mouvement d'impulsion égal & perpétuel, laquelle sert au calcul des Tables universelles pour tous les cas des projections.*

Degrés.	Portées, CS. Logarithmes.	Degrés.	Portées, CS. Logarithmes.	Degrés.	Portées, CS. Logarithmes.
89	18 : 2417891	74	19 : 4231797	59	19 : 6449049
88	18 : 5425546	73	19 : 4465316	58	19 : 6526302
87	18 : 7182046	72	19 : 4681887	57	19 : 6597002
86	18 : 8421253	71	19 : 4883120	56	19 : 6661359
85	18 : 9386402	70	19 : 5070375	55	19 : 6719598
84	19 : 0168489	69	19 : 5244807	54	19 : 6771763
83	19 : 0826452	68	19 : 5407413	53	19 : 6818116
82	19 : 1393081	67	19 : 5557041	52	19 : 6758741
81	19 : 1889523	66	19 : 5700435	51	19 : 6893744
80	19 : 2330217	65	19 : 5832240	50	19 : 6923215
79	19 : 2725454	64	19 : 5955022	49	19 : 6947228
78	19 : 3082283	63	19 : 6069277	48	19 : 6965844
77	19 : 3413588	62	19 : 6175442	47	19 : 6979108
76	19 : 3705793	61	19 : 6273905	46	19 : 6987054
75	19 : 3979400	60	19 : 6365006	45	19 : 6989700

*Usage des Tables pour les tirs élevés sur des objets au niveau de la batterie selon l'Hypothèse de Galilée.*

Puisque les portées horizontales par des directions élevées MN, MP, (Fig. 42<sup>e</sup>.) sont dans la raison des produits CS, il n'y a qu'à faire une épreuve sous une élévation NMC, afin que nous puissions connoître quelle sera la portée MR sous toutes les autres élévations RMP; supposons que sous l'élévation MN, nous connoissions la portée MC; si nous voulons sçavoir à quelle distance portera la pièce sous une autre élévation quelconque RMP, nous avons cette analogie (CS) produit du Sinus de l'angle d'élévation NMC par son complément, est à la portée connue MC, comme (CS) produit du Sinus de l'élévation RMP par son complément, est à MR, qui sera la portée qu'on cherche sous l'élévation RMP. Si l'on veut sçavoir au contraire à quel degré il faut pointer la pièce pour tirer à une distance telle que MR; nous avons cette analogie (MC) portée de l'épreuve (CS) :: (MR) distance proposée, est au produit du Sinus de l'élévation qu'on cherche par son complément.

R iiij

ment : nous n'avons plus qu'à voir dans les tables le nombre le plus proche du quatrième terme de cette proportion ; & l'on trouvera à côté les degrés correspondans à la portée proposée  $MR$  ; & la pièce ainsi élevée selon la direction  $MP$ , la courbe de projection  $MQR$  passera précisément par le point  $R$  proposé.

Au lieu de se servir pour la solution de ces cas de la table précédente selon le rapport des  $CS$ , on peut se servir des tables suivantes, dont on se sert ordinairement, & qui sont dans le rapport des Sinus des arcs doubles de l'angle d'élévation : ce qui revient au même comme on vient de le démontrer.

Il est même plus expédient de se servir de celle-ci, lorsqu'on veut trouver par le calcul l'angle d'élévation convenable à la pièce, pour atteindre un but situé à une distance déterminée, parce que les nombres étant moindres, la règle de proportion qu'il faut faire sera plus facile ; car l'on ne doit se servir de la table précédente que pour la construction des tables, comme on le verra dans le Chapitre suivant.



*TABLE des Sinus, des Arcs doubles, de celui de l'élevation pour les portées horizontales.*

Degrés.		Portées.	Degrés.		Portées.
	90	0			0
1	89	349	25	65	7660
2	88	698	26	64	7880
3	87	1045	27	63	8090
4	86	1392	28	62	8290
5	85	1736	29	61	8480
6	84	2079	30	60	8660
7	83	2419	31	59	8829
8	82	2558	32	58	8988
9	81	3090	33	57	9135
10	80	3420	34	56	9272
11	79	3746	35	55	9397
12	78	4067	36	54	9511
13	77	4384	37	53	9613
14	76	4695	38	52	9703
15	75	5000	39	51	9781
16	74	5299	40	50	9848
17	73	5592	41	49	9903
18	72	5870	42	48	9945
19	71	6157	43	47	9976
20	70	6428	44	46	9994
21	69	6691	45	45	10000
22	68	6947			
23	67	7193			
24	66	7431			

L'usage de ces tables est le même que celui des tables précédentes : par exemple si l'on connoît la portée CM sous une élévation déterminée CMN, & si l'on veut connoître l'angle d'élévation RMP, qu'il faudroit donner à la pièce pour atteindre un but R à une distance déterminée MR, au lieu de cette analogie

qu'on a trouvée par les tables précédentes MC, CS :: MR, CS; on feroit cette analogie suivante; comme la portée connue CM est à la distance proposée MR; ainsi le Sinus de l'angle double de celui de l'élévation NMC du coup d'épreuve qui a donné la portée CM, fera au Sinus de l'angle double de celui de l'élévation RMP qu'on cherche: on trouvera dans cette table l'angle qu'il faudra donner pour l'élévation du mortier.

Ces tables ne sont autre chose que le Sinus d'un angle double pour un Sinus total de 10000 parties: Gallilée & Torricelli les ont inventées.

## CHAPITRE SECOND.

*Des Projections sur des Objets au-dessus ou au-dessous du niveau des batteries en tirant de bas en haut, ou de haut en bas.*

**N**OUS aurions tout ce qu'on peut désirer, si l'on ne tiroit jamais des bombes que sur des objets au niveau de la batterie; mais lorsque les buts sont plus hauts ou plus bas que le niveau de la batterie: si l'on comprend bien ce que nous venons d'établir, on verra que puisqu'à chaque instant le mobile avance de la ligne NG, (Fig. 43<sup>e</sup>.) (a) sur la direction NM, à mesure qu'il parcourt par sa gravité la ligne MQ, plus cette MQ sera grande, & plus de fois NG, ou le Sinus total (a) se trouvera dans NM; de sorte que si le point F eût été en Q, au niveau NQ de la batterie N, la bombe seroit tombée en Q, au lieu qu'elle ira tomber au-delà au point V; parce que le point F étant au-dessous du niveau de la batterie, il aura encore tous les instans de mouvement qu'il lui faut pour parcourir la ligne QF par sa gravité; car autant d'instans de mouvement sa gravité employe pour parcourir QF, autant de fois la ligne NM contiendra la ligne NG, (a) c'est-à-dire le Sinus total, où la ligne horizontale NQ contiendra la ligne Nd, (c c'est-à-dire le Sinus de complément de l'élévation MNQ: donc il ne sçauroit atteindre le but F, par l'élévation MNQ, comme il l'atteindroit si le but F étoit au point Q, & il faudra prendre une élévation moindre comme NK, afin que la courbe de projection NRCF puisse précisément rencontrer le point F, lorsque la gravité y aura porté le mobile.

PROPOSITION

## PROPOSITION PREMIERE.

*Trouver les degrés d'élévation, pour tirer sur un but, au-dessous du niveau de la batterie, c'est-à-dire en tirant du haut en bas par une direction continue.*

Supposons que le but fût au niveau de la batterie; en sorte que la distance horizontale NQ, (Fig. 43<sup>e</sup>.) fût la même, & que la ligne de chute fût MQ, la ligne de chute MQ seroit à la ligne de chute KF, par la direction NK que nous cherchons, comme le carré du tems employé à parcourir NM est au carré du tems à parcourir NK: si je prends donc GD ou le Sinus d'élévation que je nomme S, pour exprimer le tems de la chute MQ, & une quatrième proportionnelle aux deux tems, laquelle je nomme x, nous aurons  $f$ , est à  $x$  comme le tems est au tems: or les chûtes MQ, KF, sont entr'elles dans la raison des carrés des tems; donc MQ, KF: ::  $ff$ ,  $xx$ , mais  $NQ = cf$  &  $MQ = ff$ ; car puisque nous avons fait  $NQ = ND \times f = cf$  par la même raison nous avons  $MQ = DG \times S = ff$ ; ainsi MQ, QN: ::  $ff$ ,  $cf$ ; & par conséquent KF, NQ: ::  $xx$ ,  $cf$ ; mais en nommant  $z$  l'espace ND parcouru sur l'horizontale par la vitesse initiale NG de la direction NK, il est encore sûr que  $NQ = zx$ , & que par conséquent  $cf = zx$ : l'espace NK parcouru sur la direction NK sera  $= ax$ ; la hauteur QF de la batterie N au-dessus du niveau du but F, qu'on suppose toujours connue  $= b$ ; puisque dans le triangle rectangle NQF, on connoît les angles & la base NQ; & par conséquent le côté QF sera connu, que l'on réduira ainsi en proportion NQ,  $cf$ : : QF,  $b$  ou  $\frac{QF \times cf}{NQ}$ ; la hauteur KQ à laquelle la bombe se seroit élevée au-dessus de l'horizon MQ si la gravité ne l'avoit abaissée  $= xx - b$ .

Cela étant, il faut chercher l'élévation qu'il faudroit donner à la pièce, en supposant que le but fût au niveau de la batterie, par le chapitre précédent, nous nommons toujours cette portée horizontale NQ déterminée ( $cs$ ) soit que le but F soit au niveau de la batterie ou non, parce que la hauteur QF ne change pas la valeur de l'horizontale NQ.

## Récapitulation des dénominations des Lignes.

$$\begin{aligned}
 KF &= xx \\
 NK &= ax \\
 * NQ &= cf = zx \\
 QF &= b \\
 KQ &= xx - b
 \end{aligned}$$

par la 47<sup>e</sup>. du premier  $NK^2 = NQ^2 + KQ^2$  en changeant l'expression on aura  $aaxx$  à la place de  $NK^2$ ; parce que  $ax = NK$ , à la place de  $NQ^2$  on aura  $ccff$ ; parce que  $NQ^2 = cf^2$ ; à la place de  $KQ^2$ , on aura  $x^2 - 2xxb + bb$ ; parce que  $KQ = xx - b$ .

Nous aurons cette équation  $aaxx = ccff + x^2 - 2xxb + bb$  où il n'y a qu'une inconnue, laquelle nous donnera la valeur de  $xx$ , & par conséquent celle de  $KQ = xx - b$  par le moyen de laquelle on trouvera par la Trigonométrie l'angle d'élévation  $KNQ$  qu'on cherche, puisque dans le triangle rectangle de la projection qui porte le mobile au point  $F$  proposé, on connoit les deux côtés  $NQ$  &  $KQ$ , & l'angle droit compris  $NQK$ : en faisant passer tout d'un côté on aura  $x^2 - aaxx - 2xxb + bb + ccff = 0$ , en faisant  $aa - 2b = p$  &  $ccff + bb = q$ , on aura cette équation préparée  $x^2 - pxx + q = 0$  dont la solution donnera  $x^2 = \frac{1}{2}p + \sqrt{\frac{1}{4}pp - q}$  pour la valeur de  $xx$ , & par conséquent celle d'élévation qu'on cherche.

L'on voit que plus la distance  $NQ$  sera grande, & plus les hauteurs  $b$  correspondantes à un même angle d'abaissement  $QNF$  le seront aussi, il n'y a qu'à connoître la distance horizontale  $QN$  ou  $ON$  de la batterie au but, & pour lors trouvant l'élévation qu'il faudroit donner à la pièce si le but étoit au niveau de la batterie, au lieu qu'il est au-dessous par cette formule ci-dessus, on trouve la valeur du Sinus de l'angle d'élévation convenable pour atteindre le but.

A chaque amplitude  $CN$ ,  $QN$ ,  $ON$ , il peut arriver que le but se trouve infiniment abaissé au-dessous de la batterie  $N$ , de sorte que les angles d'abaissement  $QNF$  peuvent augmenter depuis zero à 90 degrés, de même que les amplitudes horizontales  $cf$  correspondantes aux  $CN$ ,  $QN$ ,  $ON$ , &c. peuvent aussi augmenter depuis zero à 45 degrés; car à chaque amplitude de chacun des 45 degrés du demi quart de cercle, il peut y avoir des angles d'abaisse-

ment QNF differens, depuis zero à 90 degrés : c'est pourquoi pour éviter l'embarras du calcul aux Bombardiers ordinaires, on peut faire des tables selon la voye que j'en indique pour tous les abaiffemens de degrés en degrés, pour chaque portée horifontale, depuis la portée zero à la plus grande portée de la pièce.

## PROPOSITION SECONDE.

*Trouver l'élévation qu'il faut donner à la pièce pour atteindre un but situé au-dessus du niveau de la batterie, c'est-à-dire de bas en haut.*

Lorsque le but est au-dessus du niveau de la batterie, il arrivera le contraire de ce que nous avons dit ; car si le but D, (*Fig. 44<sup>e</sup>.*) eût été au niveau de la batterie A, l'élévation MAD l'y eût portée ; mais il s'en faut de la hauteur DN, *b* que le mobile ait assez d'instant de mouvement pour aller à la distance AD ; car sa gravité parcourra plutôt la ligne MN que la ligne MD, & autant d'instans il employeroit à parcourir la ligne ND, autant de fois, on aura de moins le Sinus AP du complément de l'angle MAD sur la distance horifontale AD ; il faut donc réparer par une autre élévation plus grande, le nombre des instans qu'il faudroit au mobile ; pour parcourir par sa gravité l'espace ND, qui nous manque par l'élévation du but N, qui est au-dessus du niveau de la batterie A.

Puisque la distance AD est la même, soit que le but soit plus haut ou plus bas du niveau de la batterie, la distance AD sera toujours égale ; & par conséquent nous la nommons toujours (*cf*), parce qu'elle sera toujours ni plus ni moins égale au produit du Sinus de complément AMD, par le Sinus d'élévation MAD qu'il eût fallu donner au mortier, si le but eût été au niveau de la batterie au point A, lequel Sinus d'élévation nous prenons pour l'expression du tems.  $AD = cf$ .

Le Sinus total  $Aq = a$

La hauteur connue ND du but au-dessus du niveau de la batterie  $= b$  dont on trouve la valeur reduite comme dans la Proposition premiere précédente.

La hauteur RN, à laquelle le mobile se seroit élevé si la gravité ne l'avoit abaissé pendant la durée de son mouvement du point A au but N qui le retient  $= xx$  : toute la hauteur RD au-dessus de l'horifontale AD de la batterie  $= xx + b$ .

Le nombre des instans  $= x$ .

La direction  $AR = ax$ , puisqu'à chaque instant le mobile parcourra également le Sinus total (*a*).

Nous avons comme auparavant  $AR^2 = AD^2 + RD^2$  & en substituant les valeurs on aura  $aa \cdot xx$  à la place de  $AR^2$ ;  $cc \cdot ss$ , au lieu de  $AD^2$ , &  $x^2 + 2xxb + bb$  à la place de  $RD^2$ , & faisant passer tout d'un côté, & en ordonnant l'équation on aura  $x^2 - a^2 x^2 + 2xxb + c^2 s^2 + bb = 0$ , faisant  $+2b - aa = -p$ , parce que la grandeur  $-a^2 + 2b$  ne peut pas être positive comme on le démontrera plus bas, &  $cc \cdot ss + bb = q$ , on aura cette équation préparée  $x^2 - pxx + q = 0$  dont la solution donnera  $\frac{1}{2}p + \sqrt{\frac{1}{4}pp - q} = xx = RN$ , à laquelle ajoutant la valeur de (*b*) on aura  $RD$ ; & dans le triangle rectangle  $ARD$  connoissant les côtés  $AD, RD$ , on connoitra l'angle  $RAD$  de l'élévation qu'on cherche, par laquelle le mobile passera par le point *N* proposé.

On trouvera ainsi la méthode de calculer pour chaque amplitude horizontale correspondante à chaque degré d'élévation, depuis zero à 45 degrés, les tables des angles des élévations selon les degrés du niveau du but au-dessus de celui de la batterie depuis zero à 90 degrés.

## CHAPITRE TROISIEME,

### *Des Projections par des Directions horizontales.*

#### PROPOSITION PREMIERE,

*Trouver les portées des Projections par des Directions horizontales en pointant la volée de niveau sur un but au-dessous du niveau de la batterie.*

DANS l'hypothèse de Galilée l'on ne considère pas ordinairement les projections horizontales, parceque les courbes des projections  $AGR$ , (*Fig. 45<sup>e</sup>.*) ne sont jamais en ligne droite, à cause de l'action de la gravité qui les abaisse sans cesse depuis le premier moment de leur départ: on tire cependant ordinairement de cette manière les armes à feu; car si l'on tire à la guerre contre l'ennemi dans une plaine, ou à la butte dans les écoles, on pointe ordinairement les pièces de niveau; & quoique la pièce ne puisse jamais chasser le boulet sur un niveau  $AN$  parfait, il arrive



néanmoins que dans les premiers instans du mouvement du boulet les espaces  $1T, 2T, 3T, \&c.$  parcourus par la gravité, sont presque insensibles ; & comme les objets que l'on vise ont une certaine étendue, pour petite qu'elle soit l'étendue, elle donne une distance  $A_1$  assez considérable ; c'est ce que nous appelons le but en blanc, comme nous le verrons dans la seconde hypothèse de cette seconde partie, lorsque cette hauteur  $1T$  est considérable, la balle va toujours en s'affaiblissant ; & c'est ce que les Anciens appelloient la portée morte, comme ce seroit  $AGR$  : les Anciens n'ont pas tant erré, comme le prétendent la plupart des Auteurs, lorsqu'ils ont crû que la portée de la direction horizontale  $AN$  étoit la plus grande ; car si le mobile avoit un plus long espace  $NR$  à parcourir au-dessous du niveau  $AN$  de la batterie, l'espace  $AN$  de la projection horizontale seroit sans doute le plus grand dans certains cas : de sorte qu'il est vrai que les portées des tirs horizontaux sont les plus grandes, dès que les mobiles ne sont pas arrêtés dans leurs courses ; & cela parce qu'ils gagnent par la longueur  $A_1$  du Sinus total ( $a$ ) qu'ils parcourent à chaque instant ce que le tir élevé gagne par la hauteur  $NQ$ , puisqu'à chaque instant ils avancent de l'espace  $A_1$  ( $a$ ) dans la direction horizontale, tandis que par la direction élevée ils n'avancent que du Sinus de complément ( $c$ ) de l'élévation.

## L E M M E.

*Les Portées des Directions horizontales sur des objets au-dessous du niveau de la Batterie, sont en raison composée du Sinus total, & de la tangente des angles d'abaissement.*

## D E M O N S T R A T I O N.

A chaque instant le mobile parcourra un espace égal au Sinus total ( $a$ ), nous aurons donc autant de fois le Sinus total ( $a$ ) dans la portée  $AN$ , que le mobile emploiera d'instans pour parcourir par sa gravité la ligne de chute  $RN$ , le nombre des instans soit nommé ( $x$ ), nous aurons  $AN = ax$  ; or pour trouver  $x$  considérez que les triangles  $A_1B : A_2B : A_3B : ANR : \&c.$  sont semblables par le sixième livre d'Euclide, à cause des côtés parallèles & perpendiculaires  $1B, 2B, 3B, NR, \&c.$  ; donc par le sixième livre d'Euclide, on aura  $A_1, 1B :: A_2, 2B :: A_3, 3B :: AN, NR$ , & puisque  $A_1$  est égal au Sinus total ( $a$ ),  $1B$  sera égal à la tangente ( $r$ ) de l'angle  $NAR$  par la Trigonométrie, lequel j'appelle angle d'abaissement, nous

aurons donc autant de fois la tangente  $1B$  dans  $NR$ , que le Sinus total  $AI$  ( $a$ ) dans  $AN$ : donc si  $AN = ax$ ,  $RN = tx$ , & parce que  $t$  est proportionnel à  $x$ , comme nous l'allons bien-tôt démontrer; on peut supposer  $x = t$ : donc  $at = ax$ , c'est-à-dire la portée horizontale  $AN$  qui est égale à  $ax$ , sera égale à  $at$ , qui est le produit du Sinus total ( $a$ ) par la tangente ( $t$ ) de l'angle  $NAR$ . C. Q. F. D.

Pour démontrer que  $x$  est proportionnel à  $t$ , concevons que le mobile soit arrêté en différent point, tel que  $T$  sur les différentes hauteurs du but qui le retient en différens cas, les chûtes  $1T$ ,  $2T$ ,  $3T$ ,  $4T$ , feroient toutes exprimées par  $tx$ , selon que nous venons de le voir, c'est-à-dire les tangentes des angles d'abaissement  $1AT$ ,  $2AT$ ,  $3AT$ , &c. multipliés par les tems des chûtes; or les lignes de chute  $1T$ ,  $2T$ , &c. sont entr'elles par la nature du mouvement accéléré, comme les quarrés des tems; c'est-à-dire comme les  $xx$ : donc  $tx$ ,  $TX :: xx$ ,  $XX$ , & par conséquent  $TX \cdot x = XX \cdot tx$ ; d'où l'on tire en divisant par  $xX$ ,  $tX = Tx$ : donc  $t$ ,  $T :: x$ ,  $X$ . C. Q. T. D.

Il suit de cette proposition, que si l'on tire sous une élévation  $CAD$ , (*Fig. 46<sup>e</sup>.*) par une direction élevée  $AC$ , & si l'on tire ensuite la même pièce par une direction horizontale  $ABD$ , de sorte que la batterie  $A$  soit au-dessus du niveau du but  $F$  de la hauteur  $DF$  égale à la ligne de chute  $CB$ , la portée horizontale  $AB$  de la direction élevée  $AC$ , sera à la portée horizontale  $AD$  de la direction  $ABD$  comme  $(c)$ ,  $(at)$ , c'est-à-dire comme le produit du Sinus de l'élévation ( $s$ ) par son complément ( $c$ ) au produit du Sinus total ( $a$ ) par sa tangente ( $t$ ) de l'angle d'abaissement  $FAD$ , puisque par le premier Chapitre de cette Partie, par la direction élevée  $AC$ , la portée horizontale  $AB = cs$ ; & par ce Lemme la portée horizontale par la direction horizontale  $AD = at$ , il suit encore que parce que  $DF = BC$ , ou  $t = s$ , par la supposition de ce Corollaire, les deux portées  $AB$ ,  $AD$ , qui seront entr'elles dans la raison de leurs dimensions inégales, seront dans la raison des Sinus de complément ( $c$ ) de l'élévation  $CAD$ , au Sinus total ( $a$ ).

Il suit encore que si la hauteur  $DF$  de la batterie  $A$  au-dessus du but est toujours égale, plus la portée horizontale  $AD$  de la pièce, par une direction horizontale  $AB$  sera grande, en supposant la vitesse initiale plus grande, plus l'angle d'abaissement  $DAF$  sera petit; puisque le côté  $DF$  étant le même, plus la ligne  $AD$  sera grande, plus l'angle  $DAF$  sera petit; ce qui est évident; cependant les portées  $AD$  seront plus grandes, puisqu'elles seront comme

at, AT, & que les  $r$  étant égaux par la supposition ; puisque les lignes de chute DF, NM sont égales, elles seront comme les  $a$ , A, c'est-à-dire comme les vitesses initiales : il faut observer que les grandeurs que nous avons pris pour l'expression des tems, étant les tangentes des angles d'abaissement, ces tangentes seront égales, étant prises pour les grandeurs absolues, quoi qu'elles soient inégales en raison de tangente, si l'on les prenoit dans les tables en supposant mal-à-propos le même rayon : ce qu'il faut éviter.

La portée par la direction horisontale étant toujours exprimée par at, il s'ensuit, 1°. Que si les vitesses (A) ( $a$ ) des deux projections sont égales, & les chûtes aussi, la portée sera précisément la même dans l'une & dans l'autre, aussi-bien que l'angle d'abaissement : 2°. Que si les vitesses (A) ( $a$ ) sont égales, & les chûtes inégales, les portées (at) & (AT) seront dans la raison des tems, ou des tangentes des angles d'abaissement, lesquels seront differens : 3°. Que si les vitesses  $a$ , A sont inégales, & les hauteurs égales, les portées seront comme les vitesses, & les angles d'abaissement seront inégaux : 4°. Que si les vitesses  $a$ , A, & les hauteurs  $\pi$ , TT, sont inégales, les portées at, AT, seront en raison composée des vitesses & des tems, ou des tangentes des angles d'abaissement.

Enfin l'on doit concevoir que le tir par une direction élevée CAD, l'emportera toujours sur le tir par une direction horisontale AB, sur une même plaine, jusqu'à ce que la hauteur de la batterie A au-dessus de cette plaine MF, qui termine le mouvement du mobile soit considerable ; car afin que le mobile mù par la direction AC se trouve sur l'horisontale AD, il faut qu'il parcoure l'espace AB ; au lieu que le mobile en partant de la pièce au point A, par la direction horisontale AB, n'a rien à parcourir pour se trouver sur cette horisontale ; mais le mobile en partant de A par la direction horisontale avancera à chaque instant beaucoup plus vite à sçavoir du Sinus total ; tandis que le mobile par la direction élevée AC, n'avancera à chaque instant que du Sinus de complément : d'ailleurs le mobile par sa gravité ayant déjà parcouru la hauteur BC par le tir élevé, avancera beaucoup plus vite de D vers F, parce qu'il parcourt ADF avec une vitesse plus accélérée, au lieu que par la direction horisontale AB, il commence vers B ; & par conséquent le mobile emploiera beaucoup plus d'instans, pour parcourir DF par sa gravité, que par le tir élevé AC, parce qu'il la parcourra par une vitesse moins accélérée : & sur l'horisontale AB, les espaces parcourus à chaque instant étant beaucoup

plus grands, il arrive infailliblement que le mobile tiré par la direction horizontale AD, devancera le mobile tiré par la direction élevée AC: dans la suite du tems.

Il n'est plus question que de trouver la hauteur à laquelle la batterie doit être élevée au-dessus du but F, pour que la portée, par la direction AD horizontale, soit égale ou plus grande que la portée par la direction élevée AB.

Supposons une élévation BAD (Fig. 47<sup>e</sup>.) quelconque, par laquelle le mobile arrive en F, au-dessous du niveau de la batterie A: on demande quel doit être l'angle d'abaissement DAF du but au-dessous de la batterie, pour que le mobile y arrive par une direction horizontale AD, avec la même force motrice, c'est-à-dire que la charge soit précisément en tout égale. Je nomme C le Sinus de complément de l'élévation BAD & (xx) la tangente DF de l'angle d'abaissement requis DAF.

Par la proposition du Chapitre précédent, nous avons  $AD = C \sqrt{BF}$ : & parceque la direction de la pièce ne change point la distance AD; nous avons encore  $AD = ax$ , par ce Chapitre: donc  $ax = C \sqrt{BF}$ , en divisant chaque membre par  $a$ ,  $C \sqrt{\frac{BF}{a^2}} = x$ , laquelle sera la valeur de la tangente de l'angle requis DAF, pour que la courbe de projection AQF, par la direction élevée AC, rencontre au même point F, la courbe de projection AGF, par la direction horizontale AD.

Dès que l'angle DAF sur le terrain, sera plus grand sur le terrain, que celui qui répond à  $x$  du calcul, le tir horizontal AD l'emportera sur le tir de la direction élevée AB, dès que l'angle DAF, sera égal à celui qui répond à  $x$  du calcul, les deux portées seront égales, & se rencontreront au point F, & si cet angle DAF est moindre que celui qui répond à  $x$  du calcul, le tir élevé AB l'emportera sur l'horizontal AD.

Puisque pour rendre le Problème possible, il faut que  $C \sqrt{BF}$ , soit  $= a \sqrt{DF}$ , nous avons cette analogie  $C : a :: \sqrt{DF} : \sqrt{BF}$ ; c'est-à-dire que le Sinus de complément de l'angle de la direction élevée, soit au Sinus total comme le tems employé par la direction horizontale est au tems employé par la direction élevée: il s'en suit que quand le tems employé par la direction élevée, est moindre par rapport à l'autre tems, que le Sinus total par rapport au Sinus de complément, la portée de la direction horizontale est plus grande que la portée de la direction élevée; & qu'au contraire quand

le

le tems employé par la direction élevée est plus grand, par rapport au tems employé par la direction horisontale, que le Sinus total par rapport au Sinus de complément, la portée de la direction élevée est plus grande que celle de la direction horisontale.

Pour éviter la peine du calcul, qui est au-delà de la portée des Bombardiers ordinaires, l'on peut calculer des tables où l'on trouve les portées qui conviennent à chaque tir horisontal correspondant au tir élevé de tous les degrés depuis zero à 90 : s'il faut élever la pièce à un certain degré, par exemple par la direction AB, pour aller sur ce but F supposé, qu'il fût au niveau de la batterie; nous donnons à chaque angle d'abaissement depuis zero à 90 degrés, pour cette même amplitude correspondante dans ce cas présent à 20 degrés, la portée correspondante par la direction horisontale : & comme l'on a fait la même chose pour la direction élevée AB, qui a donné cette portée, nous faisons la comparaison des deux tirs, par laquelle on voit, s'il convient même de tirer horisontalement, ou d'élever la volée de la pièce pour tirer de toute volée. On pratiquera la même chose pour toutes les autres amplitudes correspondantes à chaque degré d'élévation : ce qu'on expliquera dans la suite.

## CHAPITRE QUATRIÈME,

*Des Projections abaissées en tirant sur des objets au-dessous du niveau de la Batterie, en pointant la volée de haut en bas.*

L'ON n'a pas fait beaucoup plus d'attention aux projections des directions abaissées, qu'à celles des directions horisontales ; & si l'on a remarqué que les coups n'étoient jamais si bien ajustés en pointant du haut en bas, l'on en a attribué la raison au défaut des pièces, qui, par la violence du coup, se dérangoient & ne restoit plus dans la même situation sur l'affût ; & sans y chercher aucun remède, on a suivi la règle générale : cependant l'on a souvent occasion de tirer de cette façon ; car s'il y a une éminence qui domine sur une place, l'on y établit d'abord une batterie, & s'il y a des postes avantageux dans l'enceinte de la place, l'on s'en sert aussi pour inquiéter l'ennemi & plonger dans ses tranchées, &

dans les travaux qu'il fait contre la place : de sorte que rien n'est plus ordinaire dans un siège, & du côté des Assiégés, & du côté des Assiégeans, que de tirer de cette façon : il est donc important de faire l'analyse de ces sortes de projections, & d'aurant plus qu'excepté les mortiers que l'on pointe rarement ainsi, les canons, & sur tout les petites pièces de campagne, les carabines, spingardes, mousquetons & fusils, ne tirent presque jamais que de cette façon.

Il y a une grande différence à faire du mouvement des mobiles jetés par des tirs élevés QT, (Fig. 48<sup>e</sup>.) au mouvement des mobiles jetés par une direction abaissée QH; car dans le mouvement, par les directions élevées, nous avons vu que le mobile avoit parcouru  $\sqrt{x}$  par sa gravité, c'est-à-dire TB, auquel la force motrice l'auroit élevé par la direction QT, si la gravité ne l'avoit abaissé, lequel espace seroit égal à  $\sqrt{x}$ , c'est-à-dire au produit du Sinus de l'angle de l'élévation TQB par  $x$ , nombre des instans du mouvement; mais sa gravité l'ayant abaissé le long de la verticale TB, dans la raison du carré du nombre des instans de la durée de son mouvement, il se fera fait une destruction d'espace dans cette même raison; & par conséquent il n'aura été élevé à la fin de chaque instant que de  $\sqrt{x} - xx$ , ou de la ligne FP,  $(\sqrt{x}) - GP(xx)$  de cette figure; mais il n'en est pas de même ici; car la direction abaissée QH en dessous du niveau du point Q de la batterie, abrège sa course de B vers L, de tout le arcs qu'il emploieroit à parcourir par sa gravité l'espace BH; car la force d'impulsion n'est point opposée à celle de sa gravité: au contraire puisque supposant que l'effort de la gravité qui l'entraîne vers L, soit entièrement anéanti, le mobile parcourra par sa direction par la seule force d'impulsion à chaque instant l'espace  $y$ , qui est le Sinus de l'angle d'abaissement BRH, (Fig. 49<sup>e</sup>.) formé par la direction RH de la volée, & par l'horizontale RB; autant de fois nous aurons le Sinus de complément que je nomme  $z$  dans l'horizontale RB, autant de fois nous aurons  $y$  dans la verticale BH, & puisque le nombre des instans  $= x$  comme auparavant, donc  $RB = zx$ , donc  $HB = xy$ ; c'est-à-dire que la distance horizontale RB est égale au produit du nombre des instans  $x$ , par le complément  $z$  de l'angle BRH; & la verticale BH est égale au produit du nombre  $x$  des mêmes instans par le Sinus  $y$  de l'angle BRH: à présent supposons que la gravité accélérée ait fait son effort, elle n'aura point empêché le mouvement d'impulsion qui le porte de

B vers H: au contraire tandis que l'impulsion lui a fait parcourir l'espace BH ou ( $yx$ ) la gravité lui aura fait parcourir l'espace HL ou ( $xx$ ) de sorte que nous aurons  $yx + xx$  sur la verticale BL.

Pour le rendre plus sensible, considérons comme auparavant que le mobile soit un boulet, & qu'il soit enfilé dans la verge RQ, laquelle verge est poussée par une force quelconque, selon la direction abaissée RH, de façon que le point R de la verge RQ, coure le long de la ligne de direction RH, & que la verge soit toujours verticale; l'on voit d'abord, selon ce que nous avons établi, qu'au premier instant le boulet descendra de 1y par l'abaissement de la direction RH, au-dessous de l'horizontale RB, & outre cela de l'espace 1 le long de la verge par la gravité, au deuxième instant il sera descendu de l'espace  $2y + 4$  qui est le carré des tems, au troisième  $3y + 9$ , & au dernier  $6y + 36$ ; car à cause des triangles semblables R1y, R2y, R3y, R4y, &c. on aura R1, R2 :: 1y, 2y, &c. & il aura parcouru par sa gravité les espaces 1, 4, 9, 16, &c. à la fin des tems de la durée de son mouvement; l'on voit aussi que sur la direction abaissée RH, on aura au premier instant A, au second 2a, & au dernier ax, & sur l'horizontale AB, au lieu de a il faut substituer z, c'est-à-dire le Sinus de complément de l'angle BRL.

Il suit de là qu'il y aura des cas où il sera impossible de tirer par une projection abaissée sur le but quelconque L; car le cas ne sera possible que lorsque l'espace HL par la gravité le long de la verge RQ ou BL, soit égale répondra à l'espace BH, parcouru par l'impulsion: de sorte que  $yx + xx$  soit égal à BL: dès que l'on ne pourra pas atteindre le but L, par une direction horizontale RB, parce que la ligne de chute BL est trop courte, on ne pourra pas atteindre le but L par aucune direction abaissée RH, puisque le nombre des instans  $\sqrt{HL} = x$ , seroit toujours moindre que  $\sqrt{BL} = z$  & que z seroit moindre que a, puisque le Sinus total a est le plus grand de tous; donc la portée par la direction abaissée ( $zx$ ) sera toujours moindre que la portée par la direction horizontale ( $az$ ); & par conséquent si la direction horizontale a donné une portée trop petite pour atteindre le but L, toute autre portée par une direction abaissée, étant moindre, ne sçauroit y atteindre le but L; mais au contraire, lorsque la portée de la direction horizontale sera trop grande, & qu'elle passera au-delà du but L, la pièce y peut porter par une direction abaissée RH.

• Pour connoître si le cas est possible ou non, pour ne pas tenter

un calcul inutile, il n'y a qu'à comparer dans les tables (dont on enseignera l'usage & la construction) suivantes *cs*, qui est le produit du Sinus de l'élévation qu'il eût fallu donner à la pièce, si le but *L* eût été au niveau de la batterie, par son complément, au produit *at* dans la première colonne, qui est celui du Sinus total par la tangente de l'angle d'abaissement du but *BR**L*, laquelle tangente est connue; & pour lors s'ils sont égaux, ou que *at* soit moindre, le cas est impossible sans augmenter la charge: si le produit *at* est plus grand, le cas est possible; & pour le refoudre, il faut connoître y Sinus de l'angle du pointement *BRH*, que nous trouvons ainsi. *BL* connu par la *Geométrie*, & réduit en proportion  $= b$ ,  $HL = XX$ , puisque *XX* est proportionnelle au quarré du tems dans la raison de *BL* à *b*, en faisant *BL*, *b* :: *xx*,  $X^2$ ,  $BH = b - XX$ ,  $RH = aX$ , *BR* amplitude horisontale si le but étoit au niveau de la batterie  $= cs$ , on aura dans le triangle rectangle *RHB*,  $RH^2 = RB^2 + BH^2$ , & en rendant les valeurs on aura  $aaXX = ccss + bb - 2bXX + X^2$ , & faisant passer tout d'un côté, & en ordonnant l'équation on aura  $+X^2 - aaXX - 2bXX + ccss + bb = 0$ , faisant  $-2b - aa = -p$  &  $+bb + ccss = +q$ , on aura cette équation toute préparée  $+X^2 - pXX + q = 0$ , dont la solution donnera toujours  $X^2 = \frac{1}{2}p + \sqrt{\frac{1}{4}pp - qq} = HL$ , d'où nous tirons la connoissance de  $BH = b - XX$ ; or dans le triangle rectangle de la projection *RBH*, qui porte le mobile au point *L*, on connoît les côtés *RB* & *BH*, plus l'angle droit compris *RBH*, & par conséquent, par la *Trigonométrie*, l'angle du pointement *BRH* qu'on cherche, par laquelle direction abaissée *RH*, le mobile ira au point *L*.

### PROPOSITION PREMIERE,

*Connoissant la portée de la pièce sous une direction élevée RG, ou sous une direction abaissée RL, (Fig. 50<sup>e</sup>.) connoître la portée de cette pièce par une direction donnée, quelconque abaissée RM.*

Pour la solution de ce Problème, il faut connoître auparavant la hauteur *OL*, de la batterie *R*, au-dessus du terrain *AL*, par la *Geométrie*, laquelle hauteur connue on réduit en proportion, comme dans la Proposition première du Chapitre deuxième de cette Section, à sçavoir par cette analogie, comme la portée connue *OR* est à une amplitude égale (*cs*) d'un tir élevé, ainsi la hauteur *OL* à une



quatrième proportionnelle que je nomme  $b$ , laquelle fera la valeur proportionnelle de la hauteur OL au-dessus du terrain AL, cette hauteur OL = RA, ou QM = RN de la batterie au-dessus du terrain qu'on suppose ici toujours en plaine & horizontal, détermine les directions des portées infinies abaissées, qu'on peut faire par tous les points infinis du quart de cercle, depuis zero à 90 degrés: de sorte qu'à mesure que les hauteurs RA, ou RN de la batterie, au-dessus de la plaine horizontale AL, NM, changeront, les portées des tirs faits par les mêmes degrés d'abaissement BRL, BRM, ou autres quelconques, changeront aussi; puisque par les mêmes angles les mobiles parcourent à chaque instant un espace égal ( $c$ ) à leurs Sinus de complément, c'est-à-dire de l'angle RLO, RMQ, & que le nombre des instans de leur mouvement sous une même direction RL ou RM quelconque, augmentera ou diminuera par l'augmentation, ou par la diminution des valeurs réduites ( $b$ ) des hauteurs de la batterie au-dessus du niveau de la plaine.

Puisque nous connoissons l'angle donné AGM de la direction abaissée GM, (Fig. 51<sup>e</sup>.) on connoit ( $z$ ), l'espace Gi que le mobile parcourt à chaque instant de son mouvement sur l'horizontale GA; il n'est plus question que de trouver le nombre  $x$  des instans du mouvement du mobile par rapport à la hauteur AD, reduite & connue ( $b$ ): je cherche ainsi  $x$ , nous avons vu que la ligne AM =  $yx$  & MD =  $xx$ , par ce Chapitre: donc  $yx + xx = b$  qui est la valeur reduite de la hauteur AD; donc en ajoutant  $\frac{1}{2}yy$  à chaque membre, pour faciliter l'extraction de la racine quarrée on aura  $yx + xx + \frac{1}{2}yy = b + \frac{1}{2}yy$ , en tirant la racine de chaque membre on aura  $x + \frac{1}{2}y = \sqrt{b + \frac{1}{2}yy}$ , en ôtant  $\frac{1}{2}y$  de chaque membre pour dégager l'inconnue qu'on cherche, l'on aura  $x = \sqrt{b + \frac{1}{2}yy} - \frac{1}{2}y$ : donc  $x$  est connu, puisque  $y$  qui est le Sinus de l'angle d'abaissement AGM est connu; & parceque les portées différentes de toutes les directions différentes quelconques GM, par tous les points infinis du demi cercle sont généralement entr'elles dans la raison des produits des espaces parcourus à chaque instant par le nombre des instans, il suit que la portée par la direction abaissée GM sera =  $z \sqrt{b + \frac{1}{2}yy} - \frac{1}{2}y = zx$ : cette formule est generale pour toutes sortes de hauteur AD de la batterie, au-dessus du terrain DN horizontal, parce qu'à mesure que les hauteurs quelconques AD changent, les valeurs reduites  $b$  changeront aussi

dans la même proportion, ce qui est évident sans autre démonstration, dès qu'on aura entendu tout ce qui a précédé.

C'est sur ce principe que l'on pourra calculer les tables de projections par les directions abaissées GM, sur des objets situés sur une plaine, au-dessous du niveau de la batterie, pour toutes les amplitudes  $\alpha$ , depuis la plus petite zero, jusqu'à la grande sous 45 degrés, pour tous les angles d'abaissement AGM du quart de cercle depuis zero à 90 degrés.

De ce que nous venons d'établir sur les différentes portées, selon les différentes directions, il est facile de construire des tables pour tous les degrés d'élévations ou d'abaissemens, qu'il faut donner aux pièces pour tirer à un but proposé; car pour les projections élevées sur un objet au-dessous du niveau de la batterie, en pointant la volée de bas en haut, nous avons trouvé dans le *Chapitre second, Proposition première de cette Section*, cette équation préparée,  $x' - pxx + q = 0$ , dont la solution  $x' = \frac{1}{2}p + \sqrt{\frac{1}{4}pp - q}$  nous donne la valeur  $xx$ , & la connoissance de  $xx$  nous donne celle de l'angle du pointement qu'il faut faire pour atteindre un but situé de cette manière.

Cette formule nous donne la solution des cas possibles pour les projections abaissées, sur des objets au dessous du niveau de la batterie en pointant la volée de haut en bas. Quant aux directions élevées sur des objets au-dessus du niveau de la batterie, en pointant la volée aussi de bas en haut, nous avons trouvé dans la *seconde Proposition du Chapitre second de cette Section*, cette équation préparée  $xx - pxx + q = 0$ , dont la solution donnera  $x' = \frac{1}{2}p + \sqrt{\frac{1}{4}pp - q}$  donnera la valeur de  $xx$ , dont la connoissance nous indique celle du pointement qu'il faut faire, pour atteindre un but situé de cette façon.

Pour les portées horizontales, en pointant la volée de niveau sur un objet situé dans une plaine horizontale, qui est au-dessous du niveau de la batterie, nous avons trouvé dans le *Chapitre troisième de cette Section* a  $\sqrt{AD}$  ou  $\sqrt{b}$  pour la portée par la direction horizontale AG sur une plaine ND; & lorsque par une direction élevée GF, (*Fig. 52.*) la portée AG est égale à la portée par une direction horizontale AG: on a trouvé  $CS = at$ , d'où l'on tire  $\frac{CS}{a} = t$  qui sera la tangente de l'angle formé par la ligne horizontale AG, & la vitesse GD, tirée du point G de la batterie au point D, situé dans la plaine horizontale DN, au-dessous de la batterie,

toutes les Elévations de degrez en degrez, depuis zero  
 & deffous du Niveau de la Batterie, soit qu'on  
 & l'horizontale.

RE D'ELEVATION. CS=1

Degres d'abaiffemens en deffus ou en deffous du niveau de la Batterie.	En élevant la pièce pour atteindre un but situé au-dessous du niveau de la Batterie.		En élevant la pièce pour atteindre un but situé au-dessus du niveau de la Batterie.		Angles d'abaiffement en pointant la pièce du haut en bas sur un but au-dessous du niveau de la Batterie.	Pontées horizontales sur une plaine située au-dessous du niveau de la Batterie, en pointant la pièce du haut en bas.
	En pointant avec l'horizontale.	En pointant avec la Verciale.	En pointant avec l'horizontale.	En pointant avec la Verciale.		
46						horizontalement.
47						
48						
49						
50						
51						
52						
53						
54						
55						
56						
57						
58						
59						
60						

---

... requerra la  
tale AG, & la viref  
fiué dans la plain

lequel point doit arrêter le mobile, parceque dans la présente hypothèse de Galilée, le mobile aura parcouru le quarré de la tangente de l'angle d'abaissement AGD, tandis que par son impression il aura parcouru la longitude AG =  $cs$ .

Il faut pour cela connoître la hauteur AD de la batterie G au-dessus de la plaine DN, & la reduire en proportion de la plus grande amplitude ( $cs$ ) de la portée de cette pièce, ou autre portée connue quelconque; ainsi qu'on l'a enseigné, en donnant la formule des projections abaissées: cette hauteur étant reduite, &  $b$  par conséquent connu, on cherchera la portée horisontale AG de cette pièce par une direction horisontale GA, en tirant la racine quarrée de  $b$ ; car nous avons AG =  $at$ , AD =  $tt$ ; donc en reduisant AD, on a fait AD égal  $tt = b$ , donc  $\sqrt{b} = t$  qui sera la tangente de l'angle DGA; & par conséquent le point D sera celui où s'arrêtera le mobile: & pour avoir la portée AG, on aura donc AG =  $ax$  ou  $at$ ; mais  $at = a\sqrt{b}$ ; ce qui nous indique que la hauteur de la batterie G, au dessus de la plaine du niveau DN étant donnée, & par conséquent connue, la portée de cette pièce sera égale au produit du Sinus total par  $\sqrt{b}$ , qui est la racine quarrée de la hauteur connue AD, & reduite =  $b$ : comme nous l'avions déjà vu.

Pour les portées des pièces des directions abaissées, l'on vient de trouver dans la Proposition premiere de ce Chapitre quatrième de la premiere Section, pour la valeur des instans  $x = \sqrt{b + \frac{1}{4}yy} - \frac{1}{2}y$ , & pour la portée horisontale correspondante à chaque angle de direction abaissée GM =  $z\sqrt{b + \frac{1}{4}yy} - \frac{1}{2}y$ , l'on voit qu'il suffit de connoître la hauteur AD reduite =  $b$  correspondante à chaque angle d'abaissement AGH.

On suppose pour cela la distance AG =  $cs$ , ce qui donne 45 cas, à sçavoir les 45 portées horisontales  $cs$  depuis zero à 45 degrés, & en déterminant pour chacun de ces cas 90 directions abaissées AGH, depuis zero (qui est la direction AG) à 90 degrés, qui est celle qui seroit verticale comme AD: on parvient à fixer une valeur reduite  $b$  pour chaque cas, & par conséquent la portée correspondante à chaque cas.

*Pour une amplitude de deux degrés d'élévation  $cs = d$ .*

*Pour une amplitude horizontale correspondante à la portée de l'élévation de trois degrés  $cs = D$ .*

*Pour une amplitude horizontale correspondante à la portée de l'élévation de quatre degrés, &c.*

Il y auroit 90 pages pour ces tables, puisque chaque degré d'élévation contient deux pages, & qu'il n'y a que 45 amplitudes horizontales  $cs$  correspondantes à chaque degré d'élévation, depuis zero jusqu'à 45 degrés; car dans l'hypothèse de Galilée les amplitudes également éloignées de 45 degrés sont précisément égales.

## CHAPITRE. CINQUIÈME.

### *Explication des Tables & de leurs usages.*

**P**OUR éviter la peine aux Bombardiers ordinaires de faire les calculs nécessaires pour trouver les degrés des élévations des pièces, on pourroit calculer ces tables, où l'on trouve d'un coup d'œil toutes les distances possibles pour tous les cas qui peuvent se présenter dans la pratique; dans cette idée il eût été trop embarrassant de donner les distances effectives sur le terrain des buts que l'on se propose d'atteindre à l'imitation des tables de Mr. Belidor (qui dans cette hypothèse présente de Galilée sont excellentes pour tous les cas de la pratique ordinaire), puisque les portées des armes à feu, & de toutes les puissances infinies des mobiles étant de différentes forces à l'infini, les cas se peuvent présenter à l'infini; cependant les rapports de ces différentes portées entr'elles, lorsque la force est la même, ne changeant point par la différente situation du but ou de l'élévation de la pièce, au lieu de prendre ces distances effectives des batteries au but qu'on se propose d'atteindre, nous avons pris les rapports qu'elles ont entr'elles; & pour cela nous nous servons des amplitudes horizontales des projections; & pour chaque degré d'amplitude qui est toujours  $cs$ ,  
dont

dont l'on trouve les valeurs dans la table des portées horizontales, à la fin du premier Chapitre de cette premiere Section, on peut calculer 90 cas qui peuvent varier par la situation que le but peut avoir en-dessus ou au-dessous du niveau de la batterie dans cette même distance pour chaque amplitude  $\alpha$ ; au dessus de la page de chaque degré d'amplitude on trouve la valeur  $\alpha$  de l'amplitude horizontale correspondante à l'élévation qu'il faudroit donner à la pièce pour atteindre le but s'il étoit au niveau de la batterie à cette même distance.

Il y a cinq colonnes à chaque page, & il y a deux pages pour chaque degré d'amplitude : l'on trouve dans la premiere colonne de chaque page les degrés du niveau du but au-dessus ou au-dessous de celui de la batterie : cet angle est formé par l'horizontale AB (Fig. 53.)  $= \alpha$ , & par la visuelle AC, tirée de la batterie au but C, soit que cet angle BAC soit au-dessous du niveau A, soit qu'il soit au-dessus comme FAB, il ne peut y avoir pour ce cas que 90 différentes situations, à sçavoir depuis zero à 90 degrés.

Dans la premiere colonne de ces deux pages correspondantes à chaque degré, il y a 45 degrés de niveau depuis zero à 45.

Et dans la seconde de ces deux pages, il y a 45 degrés de niveau depuis 45 à 90.

Dans la seconde colonne de chaque page on trouve à côté de chaque degré de niveau tous les degrés d'élévation qu'il faut donner à la pièce pour tirer de cette distance sur un but abaissé au-dessous de la batterie par une angle BAC quelconque d'un nombre déterminé de degrés, depuis le degré zero de l'horizontale AB jusqu'à 90 degrés de la verticale AM : ce qui peut être en deux manieres différentes, à sçavoir, en comptant les degrés depuis la verticale PA sur la circonférence PFB de P vers F, ou en comptant les degrés depuis l'horizontale AB de B vers P, sur la même circonférence BFP : ce qui par conséquent peut donner deux différentes directions, à sçavoir AL & AF, & qui a fait soudiviser cette colonne en deux autres.

Dans la troisième colonne on trouve vis-à-vis du degré du niveau BAC les degrés de l'élévation qu'il faut donner à la pièce pour tirer de cette distance AD ( $\alpha$ ) sur un but élevé au-dessus du niveau de la batterie de tant de degrés ; ce qui peut arriver aussi en deux manieres différentes, comme dans la colonne précédente, à sçavoir en pointant avec la verticale AP, ou avec l'horizontale AB, ce qui a soudivisé aussi cette troisième colonne en deux autres,

Dans la quatrième colonne l'on trouve les angles d'abaissement qu'il faut donner à la pièce en la pointant du haut en bas, pour tirer de cette distance déterminée (*cs*) sur un but abaissé de tant de degrés depuis zero à 90 degrés au-dessous du niveau de la batterie.

Dans la cinquième & dernière colonne, l'on trouve l'étendue relative des portées d'une pièce, en tirant par une direction abaissée depuis zero à 90 degrés sur une plaine abaissée au-dessous du niveau de la batterie : de sorte que la hauteur DC de la batterie au-dessus de cette plaine soit toujours égale à l'amplitude *cs* horizontale qui est au-dessus de cette page : on calcule les portées relatives par des directions abaissées, en multipliant le Sinus de complément de chaque degré d'abaissement par  $\sqrt{b + \frac{1}{2}yy} - \frac{1}{2}y = \sqrt{cs + \frac{1}{2}ss} - \frac{1}{2}s$  parceque *cs* qui est ici l'amplitude correspondante à la hauteur est égale à *b* & que *y* est égal au Sinus (*s*) de l'angle BAC d'abaissement, ce qui donne 90 cas par chaque *cs* des tables, puisqu'il y a 90 degrés.

On ajoute une cellule au-dessus de cette colonne pour la portée de la pièce, en la pointant horizontalement ; on trouve cette portée relative en multipliant le Sinus total (*a*) par  $\sqrt{cs}$  ; parce qu'on suppose également que sa hauteur DC soit égale à CS.

Il faut remarquer que les angles d'élévation des directions, en tirant sur des buts situés au-dessus ou au dessous du niveau de la batterie, en pointant avec la verticale, ne sont pas les mêmes qu'en pointant avec l'horizontale.

Car il n'y a pas de doute que l'impulsion étant égale, & sans affoiblissement, le mobile à chaque instant ne parcoure le même espace à la fin de sa course qu'au commencement ; or supposons deux élévations également éloignées de 45 degrés, nous aurons *cs* pour la distance horizontale AD, (Fig. 54.) dans l'une comme dans l'autre ; mais le mobile qui tombe depuis la hauteur BD par la direction AB, au-dessus de la direction AK de 45 degrés, ayant déjà une vitesse plus accélérée dans sa chute, lorsqu'il sera vers l'horizon au point D, parcourra beaucoup plus vite par sa gravité, l'espace FG qui est la hauteur de la batterie A, au-dessus de la plaine horizontale QG ; & par conséquent emploiera moins d'instans ; & à chaque instant, puisqu'il parcourt l'espace AR, c'est-à-dire (*c*) le Sinus de complément de l'élévation BAF ; cet angle de complément ABD, sera beaucoup moindre au-



dessus de 45 degrés ; & par conséquent l'espace DF sera moindre , puisque  $DF = cx$ , & que  $c$  &  $x$  soit moindres ; c'est-à-dire puisqu'il y a moins d'instans  $x$  de mouvement , & qu'à chaque instant il parcourt un espace moindre  $c$  sur l'horizontale.

Dans la projection AMD, par la direction AC, en-dessous de 45 degrés , le mobile au point D, aura déjà parcouru également l'espace horizontal AD, (*cs*) comme par la direction AB en-dessus de 45 degrés : le mobile tombant seulement de la hauteur CD, emploiera beaucoup plus de tems pour parcourir l'espace FG : donc le nombre des instans sera plus grand ; outre cela à chaque instant il parcourra plus d'espace que par la direction AB, au-dessus de 45 degrés , puisque cet angle CAD étant plus petit que BAD, le Sinus de complément ACD qu'il parcourt à chaque instant sous la direction AC au-dessous de 45 degrés , sera beaucoup plus grand : nous aurons pour DF le produit des instans X par le Sinus (*c*) de complément ACD, donc il sera beaucoup plus grand : par conséquent les portées des pièces sous des élévations également éloignées de 45 degrés , & qui sont au-dessous de 45, sont beaucoup plus grandes que celles qui sont au-dessus de 45.

Lorsqu'on abaisse la pièce pour atteindre un but situé au-dessous du niveau de la batterie, un seul exemple suffit pour apprendre l'usage des tables.

Supposons que l'on doive tirer d'un point A de batterie (*Fig. 55.*) sur un but L, au-dessous du niveau de la batterie d'un angle d'abaissement de 20 degrés ; je veux dire que l'angle CAL, soit de 20 degrés : Supposons encore que l'on connoisse l'amplitude horizontale (*cs*) correspondante à la distance AC, où est placé le but L, par le moyen de la table du premier Chapitre.

Supposons ici que cette amplitude (*cs*) soit la plus grande de la pièce, sous l'élévation, par conséquent de 45 degrés qu'il eût fallu donner à la pièce, si le but L étoit au niveau de la batterie A, comme AC.

Cherchons dans la page des tables , qui appartient à une amplitude *cs* correspondante à l'élévation de 45 degrés , à côté du 20°. degré de la première colonne , on trouvera dans la colonne suivante l'angle d'élévation qu'il faut donner à la pièce pour atteindre le but L situé à cette distance , & dans un niveau au-dessus de la batterie : de sorte que l'angle d'abaissement soit de 20 degrés.

Si le but L eût été au-dessous du niveau de la batterie A, il

aurait fallu chercher dans la troisième colonne vis-à-vis de 20 degrés, on trouve l'angle de l'élévation qu'il eût fallu donner à la pièce pour aller à cette hauteur, à cette distance proposée correspondante à l'amplitude *cs* horizontale de 45 degrés.

Il est évident, sans autre explication, que si l'amplitude horizontale (*cs*) correspondante à la distance AC proposée, eût été moindre; c'est-à-dire que s'il eût fallu donner une moindre élévation à la pièce pour atteindre le but L à la distance AC, au lieu de le chercher dans cette page, on eût cherché dans celle qui appartient à cette amplitude (*cs*).

Si l'on veut sçavoir à quelle distance portera une pièce pointée horizontalement sur une plaine horizontale, située au-dessous du niveau de la batterie, connoissant sa portée sous une élévation quelconque; on regardera quelle élévation il faudroit lui donner, si le point G, (*Fig. 56.*) qui termine sa course, étoit au niveau de la batterie, pour qu'elle portât son mobile à une distance AD, égale à la hauteur FG de la batterie, au-dessus du niveau de la plaine horizontale QG; & dans la page des tables correspondantes à cette amplitude *cs*, il faut chercher dans la cinquième colonne le degré d'abaissement zero; c'est-à-dire la direction horizontale AF, à la tête & au-dessus on trouvera la portée AF correspondante à cette hauteur FG de la batterie au-dessus de la plaine, en pointant de niveau la volée: ce qui ne nous donne jamais qu'un seul cas pour chaque *cs*, ou chaque hauteur FG de la batterie, au-dessus du niveau de la plaine QG: puisque du point A, on ne peut tirer qu'une seule horizontale AF dans un plan vertical AG; ce qui est évident *par la Géométrie*.

Supposons qu'il eût fallu élever de 25 degrés la pièce, si la plaine QG eût été au niveau de la batterie A, pour que le mobile fût parvenu au point D: de sorte que  $AD = FG$ , ou AQ, on regarde dans la page des tables qui appartient à l'amplitude *cs* horizontale, correspondante à l'élévation de 25 degrés; & au-dessus de la cinquième colonne dans la cellule qui répond aux degrés zero, on trouvera la portée de cette pièce en tirant horizontalement du dessus de l'éminence AQ du point A, au-dessus de la plaine horizontale QG: ce qui ne peut donner que ce seul cas pour cette amplitude (*cs*): de sorte que dans la colonne le premier nombre sera toujours la portée relative de la pièce, par une direction horizontale en tirant d'une éminence au-dessus d'une plaine.

Si l'on veut sçavoir quel angle d'abaissement il faut donner à

la pièce, pour atteindre le but situé au-dessous du niveau de la batterie, connoissant une de ses portées sous une élévation quelconque, il faudroit chercher l'amplitude horisontale (*cs*) correspondante à la distance de ce but, en supposant que le but fût au niveau de la batterie: supposons que cette amplitude (*cs*) réponde à l'élévation de 25 degrés; il faut chercher dans la page des tables qui comprend cette amplitude de 25 degrés; & dans la quatrième colonne, dans la 33<sup>e</sup>. cellule qui répond aux degrés supposés du niveau de l'abaissement du but au-dessous du niveau de la batterie, on trouvera l'angle d'abaissement de la direction de la pièce en la pointant du haut en bas, qu'il faut donner, pour que le mobile puisse atteindre un but qui seroit situé de cette façon. Comme le cas n'est pas toujours possible, ainsi que nous l'avons déjà démontré, il peut se faire que l'on ne trouve dans cette cellule aucun nombre qui puisse indiquer l'angle de l'abaissement qu'on cherche, & que la cellule soit vuide; car il y aura beaucoup de cellules vuides dans cette quatrième colonne, parce que selon la distance du but à la batterie, & selon la hauteur de la batterie au-dessus du niveau du but le cas sera possible ou non: dès que la cellule de cette quatrième colonne, qui correspond à l'angle du niveau du but se trouve vuide, le cas est impossible; & l'on doit conclure, sans autre, que pour pouvoir atteindre le but dans cette situation, il faut augmenter la charge, sans quoi l'on ne sçauroit y atteindre avec cette pièce: d'où il résulte que si la pièce est chargée à toute charge, comme la force motrice contre le mobile n'augmente plus, quand même on augmenteroit la charge, ainsi que nous l'avons déjà démontré dans la première Partie de cet Ouvrage; il faut conclure qu'avec cette pièce ou puissance quelconque (car n'importe que ce soit une arme à feu ou machine quelconque qui chasse le mobile), on ne sçauroit par aucune direction abaissée atteindre le but qu'on se propose d'atteindre.

Si l'on veut connoître les portées d'une pièce ou puissance quelconque, en tirant par tous les degrés d'abaissement, depuis zero qui répond à la direction horisontale, jusqu'à la direction abaissée verticale de 90 degrés: en supposant qu'on connoisse la hauteur de la batterie au-dessus de la plaine horisontale, & la portée de la pièce sous une élévation quelconque connue: il faut chercher l'amplitude horisontale *cs* correspondante à l'élévation qu'il faudroit donner à la pièce pour atteindre le point O quelcon-

que, s'il étoit au niveau de la batterie A; & si la distance horizontale AD étoit égale à la hauteur BO quelconque de la batterie au-dessus de la plaine horizontale PO.

Supposons que cette amplitude horizontale (*Fig. 57.*) (*cs*) soit correspondante à l'élévation de 25 degrés, on cherchera dans la page des tables qui comprend cette amplitude (*cs*) de 25 degrés; & à chaque angle d'abaissement XAL, XAF, XAR, on trouvera dans la cellule correspondante à cet angle l'abaissement du pointement: dans la cinquième colonne l'étendue (QN) de la portée relative de la pièce, sous cette direction, & en tirant de dessus cette éminence AP, au-dessus de la plaine horizontale PO proposée: par le moyen de cette amplitude (QN) connue, on trouve la distance AB de la portée absolue de la pièce, laquelle est quatrième proportionnelle à la portée connue quelconque (*d*), à l'amplitude (*cs*) de cette portée connue, & à cette amplitude (QN) qu'on trouve dans les tables.

Si l'on veut sçavoir par exemple la portée de cette pièce par l'amplitude (*cs*) de 25 degrés, correspondante à la hauteur AP de cette éminence, en pointant la pièce par un angle d'abaissement XAL de 15 degrés: il faut chercher la 15<sup>e</sup>. cellule de la cinquième colonne de la page 25<sup>e</sup>. qui comprend cette amplitude (*cs*), & l'on trouvera l'étendue de la portée relative, en tirant de dessus cette hauteur au-dessus d'une plaine, par un angle d'abaissement XAL: si au lieu de pointer par un angle de 15 degrés XAL, on eût voulu pointer sous un angle de 60 degrés XAF, au lieu de prendre la 15<sup>e</sup>. cellule de la colonne de la 25<sup>e</sup>. page, on eût pris la 15<sup>e</sup>. cellule de la cinquième colonne de la page suivante appartenante à cette même amplitude de 25 degrés: en un mot la cellule correspondante aux degrés d'abaissement quelconque XAL, XAF, XAR, nous indiquera la valeur de (QN), laquelle nous donnera la portée absolue qui est quatrième proportionnelle à une portée quelconque connue à l'amplitude (*cs*) de cette portée connue, & à (QN) qu'on trouvera dans cette cellule.

Si l'amplitude (*cs*) correspondante à la hauteur AP de la batterie au-dessus de la plaine eût été plus grande ou moindre, on eût pris une page différente; c'est-à-dire celle qui comprend cette amplitude (*cs*).

Il peut arriver des cas qui ne se rencontreront point dans ces tables; car si l'on suppose à l'infini les hauteurs AP des éminences sur lesquelles sont les batteries au-dessus de la plaine horizontale PO, les distances AB seroient infinies, & par conséquent

beaucoup plus grandes que la plus grande amplitude (*cs*) correspondante à l'élévation de 45 degrés : de sorte que les cas pouvant varier à l'infini, il faudroit pousser les tables à l'infini : puisqu'il n'y a point de distance si grande dans cette hipotèse présente de Galilée, du mouvement d'impulsion égal & perpétuel, que le mobile ne puisse parcourir avec la moindre vitesse ; car il n'y a qu'à supposer d'une hauteur infinie le point du départ des mobiles au-dessus du but qui les peut retenir, & terminer leur course.

Dès que l'amplitude horizontale (*cs*) correspondante à la distance horizontale du but qu'on se propose d'atteindre, seroit plus grande que l'amplitude totale horizontale des 45 degrés, les tables ne nous serviroient plus de rien, à moins de les calculer jusqu'à ce que la hauteur de la batterie au-dessus du niveau du point qui retient le mobile termine la course du mobile, soit égale aux plus grandes hauteurs que l'on puisse trouver dans la pratique à la guerre ; & pour lors ces tables suffiroient aux Bombardiers ordinaires pour leurs usages dans tous les cas qu'ils pourroient rencontrer à la guerre.

Pour pousser les tables plus loin, la méthode est la même ; il n'y aura que les *cs* qui ne répondront à aucune amplitude horizontale, en supposant le but au niveau de la batterie, dès que ces (*cs*) seront plus grandes, que la plus grande amplitude horizontale de 45 degrés.

Pour le rendre plus sensible, supposons que la plus grande portée soit de 400 toises, & que l'on veuille tirer sur un but éloigné de 800 toises de la batterie, on procédera comme à l'ordinaire pour trouver l'amplitude *cs* convenable à cette distance, supposé que le but que l'on se propose d'atteindre fût au niveau de la batterie à la distance de 800 toises : par cette analogie suivante, comme on l'a déjà démontré, 400, *cs* :: 800, CS ; le quatrième terme que nous donne CS, pour l'amplitude horizontale correspondante à la distance de 800 toises, ne répond à aucune amplitude horizontale ; mais il nous fait connoître qu'il est impossible d'atteindre le but à cette distance avec cette charge, puisqu'elle ne peut porter qu'à quatre cent toises par la supposition ; mais si l'on suppose ce but au-dessous de la batterie, la hauteur de la batterie au-dessus du but, peut être d'une grandeur suffisante pour atteindre le but à la distance de 800 toises, par toutes les directions du demi cercle, tant élevées qu'horizontales ou abaissées ; & l'on n'auroit qu'à supposer les hauteurs d'une certaine grandeur, pour

rendre les cas possibles à l'infini, qu'on resoudroit par la même formule convenable à la nature des directions des pièces, & à la situation des buts, comme nous l'avons fait dans les tables.

Cependant comme il seroit inutile pour la pratique qui fait le but des tables, de supposer les hauteurs au-delà de celles qui se peuvent rencontrer dans les Pays differens où l'on fait la guerre, on peut se contenter de pousser les tables seulement, jusqu'à ce que l'on soit obligé de supposer des hauteurs plus grandes, que celles qui se présentent ordinairement dans la pratique, pour rendre les cas possibles; & dès lors on concludroit que dès que les (cs) qui répondroient aux cas proposés, seroient plus grandes que la plus grande CS, pour laquelle les tables seroient calculées, elles donneroient un cas impossible pour cette pièce, ou puissance quelconque.

Si l'on se contente de calculer les tables pour la plus grande amplitude (cs) de 45 degrés. Voici un exemple de la maniere de proceder au calcul pour la solution des cas, lequel servira en même tems, & pour suplérer aux tables dans ces cas qu'elles ne comprennent pas, & pour faire voir que la méthode du calcul pour pousser les tables aussi loin qu'on le veut, est la même.

Nous aurons AF (Fig. 58.) = CS, & l'on aura de même cette équation préparée  $xx - pxx + q = 0$ , dont la solution nous donnera la valeur de xx (Chapitre second, Proposition premiere de cette Section,) = BG, dont la connoissance nous donnera comme auparavant celle de BF =  $xx - b$ ; de sorte que la hauteur FG reduite sera =  $b$ , que l'on reduit par cette analogie AF, cs :: FG, b; or la comparaison de BF connue, nous donne celle de l'angle BAF, du pointement qu'il faut faire; lorsque le cas sera possible, il viendra une valeur quelconque S, pour le Sinus de l'angle qu'on cherche par la Trigonometrie, pour parvenir au but G; si S est moindre de 100000 qui est le Sinus total, le cas est possible; s'il est = 100000, ou qu'il soit plus grand, le cas est impossible: de sorte qu'il faut augmenter la force motrice de la pièce pour augmenter la force, ou supposer une hauteur FG encore plus grande au-dessus du but.

L'on peut de cette façon trouver toutes les élévations, & toutes les portées des pièces dans tous les cas possibles; je ne propose les tables que pour en éviter le calcul dans les occasions pressantes, & pour rendre l'usage des pièces plus à la portée des Bombardiers qui n'auroient pas assez d'étude pour faire ces calculs; si

si l'on ne connoît pas la hauteur  $FG$  pour avoir  $b$  réduit, on fera cette analogie; je nomme  $(a)$  le Sinus total  $(t)$  la tangente de l'angle déterminé d'abaissement du but,  $(cs)$  la distance horizontale  $AF$  proposée:  $a, t :: cs, b$ ; ce qui est évident par la Trigonométrie; c'est de cette manière qu'on cherche la valeur réduite  $b = GF$  pour la construction des tables, parce qu'on y suppose les portées  $AF = cs$ ; ainsi il n'est pas besoin pour le calcul des tables de supposer aucune portée; & de cette façon les tables peuvent servir pour toutes sortes de projections de quelque vitesse que soient mûs les mobiles.

On voit qu'il n'y a qu'à faire un coup d'épreuve comme dans la pratique ordinaire, pour connoître d'abord les portées correspondantes aux directions des pièces, dans quelque situation que soit le but qui termine la course du mobile, & pour connoître la direction de la pièce convenable à l'éloignement du but, & à la situation: j'aurois donné la manière de calculer des tables, où l'on verroit d'un coup d'œil, & les portées & les directions qu'on cherche, sans être obligé de chercher par une règle de proportion l'amplitude  $cs$  horizontale convenable à la distance horizontale du but à la batterie, comme sont les tables de Mr. Belidor pour les portées horizontales, lorsque le but est au niveau de la batterie, qui sont très commodes, & seroient bien plus précieuses aussi bien que les miennes, si l'hypothèse de Galilée, sur laquelle elles sont fondées, n'étoit pas contestable; ce qui fait qu'indépendamment des dérangemens & accidens des pièces dont j'ai parlé dans la mécanique de la poudre, la résistance de l'air qui est comptée pour rien dans le calcul de nos tables, les rendent fausses dans les épreuves qu'on en a fait; mais l'usage en eût été embarrassé, & le calcul pénible; outre cela c'est peu de chose que le calcul qu'il faut faire pour trouver l'amplitude horizontale  $cs$ : tout au moins ces tables rendroient le jet des bombes sur des objets au-dessus ou au dessous du niveau de la batterie, aussi facile que si elles étoient au niveau de la batterie, & qu'on voulût calculer l'amplitude  $cs$  qui répond à la distance du but, sans se servir des tables de Mr. Belidor, puisque c'est précisément la même opération & la même règle. On pourroit même se servir des tables de Mr. Belidor, pour connoître l'angle d'élévation qu'il faudroit donner à la pièce, en supposant que le but qu'on veut atteindre fût au niveau de la batterie; & si l'on pouvoit le calcul de mes tables pour tous les demi-dégrés, depuis zero jusqu'à 45,

on trouveroit dans la page de mes tables , qui appartient à cette amplitude des degrés, ce que l'on cherche , & il ne faudroit faire aucun calcul.

## CHAPITRE SIXIÈME,

*Construction & usage d'un Instrument nouveau qu'on peut nommer à juste titre universel pour le jet des Bombes , & pour l'exécution de toutes sortes de puissances capables de jeter des mobiles , dans quelque situation que les buts soient par rapport à la Batterie.*

**P**RÉVENUS de tout ce qui a précédé, si nous supposons qu'une verge inflexible AC, (Fig. 59<sup>e</sup>.) le long de la direction élevée AC enfile la verge indéfinie CG, où le boulet est supposé enfilé; & que la puissance quelconque égale à celle de la poudre pousse la verge de A vers C, de sorte qu'à chaque instant elle parcoure un espace A 10 égal le long de la verge AC, de sorte que nous aurons autant de fois l'espace A 10 sur la verge qu'il y a d'instans de mouvement 1 : 2 : 3 : 4 : &c ; supposons qu'il y ait 15 instans, nous divisons donc en 15 espaces égaux la verge AC au point 1 : 2 : 3 : 4 : &c ; or supposons que sur le plan vertical ACG, on ait marqué vis-à-vis la verge CG qui enfile le boulet A, les points 1 : 4 : 9 : 16 : 25 : 36 : &c. que le boulet y aura parcouru à la fin des tems 1 : 2 : 3 : 4 : 5 : 6 : &c. par sa gravité; nous aurons sans doute la courbe de projection du boulet par cette direction AC. (*Chapitre premier, Section premiere de cette Partie.*)

Nous avons divisé la ligne AC de projection en un nombre de parties égales prises à discretion , & nous avons supposé que la vitesse d'impulsion étoit 10 fois plus grande que celle de la gravité; c'est pourquoi nous avons divisé l'espace A 10 en 10 parties , une partie fera l'unité qui mesure les espaces de la gravité sur la verge verticale CG: de sorte qu'au lieu de la verge inflexible AC, on a pris une règle AC, à laquelle on attache des perpendicules CG d'une façon qu'ils puissent se mouvoir à l'entour du point C qui les lie à la règle AC, & à chacune des divisions 10 : 20 : 30 : 40 : &c. de la règle on attache son perpendicule correspondant: le perpendicule du premier instant au point 1 de la règle A fera = 1,



le second perpendicule attaché à l'extrémité de la ligne A : 20 est = 4, le troisième attaché au point 30 de la règle AC du troisième instant est = 9 : au point 40 du quatrième instant le perpendicule sera = 16 ; au point 50 il sera égal à 25, &c. & ainsi de suite, en mettant toujours de division en division sur la règle AC des perpendicules de la longueur selon les quarrés des tems, à sçavoir 36 : 49 : 64 : 81 : 100 : 125 : & ainsi à l'infini, à mesure que la règle AC sera prolongée à l'infini.

Si nous fixons au point A sur le plan vertical ACG l'alidade AC, de sorte qu'elle puisse faire la revolution du demi cercle FLM, les espaces parcourus par la gravité prendront la direction des graves, telle que la gravité l'a fait prendre au boulet le long de la verge CG, & la force de la puissance qui pousse le long de la règle AC, par cette direction étant toujours la même, à chaque instant elle parcourra le même espace précisément égal à A10 & par conséquent les espaces A10, A20, &c. parcourus par l'impulsion, sont précisément sur chaque direction les mêmes ; & si nous faisons passer précisément une ligne courbe par tous les points des extrémités des perpendicules sous chaque direction AF, AM, AC du demi-cercle FLM, en faisant faire à la règle AC, à laquelle les plombs sont attachés, la revolution entiere du demi-cercle FLM, toutes ces courbes qui passent par les extrémités des plombs à chacun des points de la revolution, formeront précisément les traces des projections infinies d'une même force, pour tous les points infinis du demi-cercle : il n'y a donc qu'à décrire le demi cercle FLM, la ligne AC marquera sur la circonférence du demi-cercle, l'angle de la direction correspondante à chacune de ces courbes de projection faites par tous les points infinis du demi-cercle : supposons encore une horizontale AB, l'intersection des courbes de projection, lorsque l'alidade fera la revolution du quart de cercle FLV, marquera sur cette horizontale qu'elle coupe au point B quelconque, l'étendue de l'amplitude ou portée horizontale de la pièce sous chaque élévation : de sorte qu'en faisant faire la révolution entiere du quart de cercle FLV à la règle AC, les intersections de la courbe sur l'horizontale indéfinie AB, seront les portées horizontales des pièces sous toutes les directions élevées AC du quart de cercle depuis zero à 90 degrés : d'où il suit que si nous connoissons en mesure une seule de ces portées quelconques sous une même élévation connue sur le terrain, nous connoîtrons toutes les autres portées par les directions élevées

indéfinies du quart de cercle, en divisant cette portée connue AB, sur la ligne horizontale en autant de parties que la distance connue, où le mobile est parvenu sous l'élévation connue, en contient : cette ligne nous servira d'échelle pour une commune mesure de toutes les autres portées infinies qu'on peut avoir, selon la distance, la situation du but, & de la pièce avec cette même force.

Nous avons supposé que la vitesse d'impulsion étoit décuple, c'est-à-dire 10 fois plus grande que celle de la gravité; mais elle peut être moindre ou plus grande, puisqu'on peut supposer que la force d'impulsion soit moindre, ou plus grande; & dans tous ces cas qui peuvent être infinis, il semble d'abord que l'instrument ne puisse plus servir, attendu que la chute initiale ne varie point comme les vitesses initiales: cependant on va voir qu'on pourra également s'en servir, si l'on veut faire attention aux principes suivans.

Si un corps A, (*Fig. 61. & 62.*) poussé selon une direction élevée AB, oblique à l'horizon AN, descend à chaque instant par sa pesanteur, en sorte que les espaces *rs*, *qm*, &c. dont il se trouve abaissé à la fin des tems; pendant lesquels il auroit parcouru les espaces Ar, Aq, &c. sur sa direction, soient comme les quarrés de ces espaces Ar, Aq, &c.: Je dis que si après qu'il sera parvenu sur l'horizon en N, on élève la perpendiculaire NB, qui coupe la ligne de direction AB en B, la plus grande hauteur OP de la courbe ou parabole que ce corps aura décrit, sera égale au quart de la perpendiculaire BN, & que cette hauteur étant prolongée, coupera la direction AB & l'amplitude AN, chacune en deux parties égales. Du milieu de la direction AB, j'abaisse la perpendiculaire *ro*, sur l'amplitude AN, laquelle perpendiculaire coupe la parabole en P, & nommant  $AB = x$ , j'ai  $Ar = \frac{1}{2}x$ ; or par l'hypothèse la droite BN est à la droite *rP*, comme le quarré du tems employé à parcourir AB, est au quarré du tems employé à parcourir Ar, & les tems employés à parcourir AB, Ar, sont comme AB, Ar, à cause que le mouvement sur la direction AB est uniforme; donc  $BN, Pr :: x^2, \frac{1}{4}x^2$ , & par conséquent  $rP = \frac{1}{4}BN$ ; mais dans les triangles semblables AO*r*, ANB, nous avons  $AO, AN :: Or, BN$ : donc à cause de  $AO = \frac{1}{2}AN$ , par la construction nous avons  $ro = \frac{1}{2}BN$ ; mais  $OP = Or - rP$ : donc  $OP = \frac{1}{2}BN - \frac{1}{4}BN = \frac{1}{4}BN$ ; il reste donc à prouver que OP est la plus grande hauteur, ce que nous prouvons ainsi.

Je prends de part & d'autre du point  $t$ , les parties égales  $tq$ ,  $th$ , moindres chacune qu'un  $\frac{1}{2}AB$ ; & comme j'ai nommé  $AB$ ,  $x$   $Ar$ ,  $\frac{1}{2}x$ , je nomme  $tq = th = \frac{1}{n}x$ , la fraction  $\frac{1}{n}$ , marque une fraction quelconque moindre que  $\frac{1}{2}$ : par l'hypoténuse la droite  $BN$  est à la droite  $qm$ , comme  $AB$  est à  $Aq$ , ou  $Ar = qt$ : donc  $BN$ ,  $qm :: xx$ ,  $\frac{1}{4}xx - \frac{1}{n}xx + \frac{1}{nn}xx$ , appellant donc  $BN$ ,  $xx$ , & tirant la droite  $qV$ , parallèle à  $AN$ , les triangles semblables  $BN$ ,  $BqV$ , donnent  $BA$ ,  $Aq :: BN$ ,  $VN$  ou  $qY$ : donc  $x$ ,  $\frac{1}{2}x - \frac{1}{n}x :: xx$ ,  $\frac{1}{4}xx - \frac{1}{n}xx = qy$ : retranchant donc de  $qy$ , la droite  $qm$ ; le reste  $\frac{1}{4}xx - \frac{1}{nn}xx$ , sera la valeur de la droite  $my$ ; mais nous avons trouvé  $OP = \frac{1}{4}xx$ ; donc  $OP$  est plus grand que  $py = \frac{1}{4}xx - \frac{1}{nn}x$ .

De même la droite  $BN$  est à la droite  $hL$ : comme le carré de  $AB$  est au carré de  $Ah$ , ou de  $Ar + th$ : donc  $BN$ ,  $hL :: x^2$ ,  $\frac{1}{4}x^2 + \frac{1}{n}x^2 + \frac{1}{nn}x^2$ : ainsi nommant  $BN$ ,  $x^2$  & tirant  $hz$  parallèle à  $AN$ , les triangles semblables  $ABN$ ,  $hBz$ , donnent  $AB$ ,  $Ah :: BN$ ,  $zN$  ou  $hc$ : donc  $x$ ,  $\frac{1}{2}x + \frac{1}{n}x :: x^2$ ,  $\frac{1}{4}x^2 + \frac{1}{n}x^2 = hc$ : retranchant donc de la droite  $hc$ , la droite  $hL$ ; le reste  $\frac{1}{4}x^2 - \frac{1}{nn}x^2$ , sera la valeur de  $LO$ ; laquelle par conséquent sera aussi moins grande que la valeur de  $PO$ ; & comme la même chose arrivera, quelque point que l'on prenne de part & d'autre de  $t$  à égale distance, & entre  $A$  &  $B$ , il s'ensuit que la hauteur  $PO$ , est la plus grande hauteur de la parabole; ce qu'il falloit démontrer.

Il suit de-là que la parabole s'étend de part & d'autre de sa grande hauteur également & de la même façon; car nous avons trouvé  $my = Lc$ , l'une & l'autre étant égales à  $\frac{1}{4}xx - \frac{1}{nn}x^2$ ; & la même chose arrivera comme nous avons dit à l'égard de toutes les lignes comprises entre la parabole & l'amplitude, qui seront également éloignées de la hauteur  $PO$ .

Si nous divisons la ligne de direction  $AB$  du triangle  $ABN$  en parties égales  $Ar$ ,  $rq$ ,  $qt$ , &c. dont l'une  $t$  passe par le milieu, & que des points de division nous abaissions des perpendiculaires sur l'amplitude  $AN$ , les chûtes  $rs$ ,  $qm$ ,  $tp$ , &c. seront aux perpendiculaires correspondantes, comme les perpendiculaires seront à

la plus grande chute BN; supposons qu'il y ait six perpendiculaires, elles seront entr'elles comme les droites Ar, Ag, Ar, &c. AB la dernière: ainsi si nous nommons BN,  $x$ , les perpendiculaires rR, qy, &c. seront  $\frac{1}{6}x$ ,  $\frac{2}{6}x$ ,  $\frac{3}{6}x$ ,  $\frac{4}{6}x$ ,  $\frac{5}{6}x$ , ou  $\frac{1}{6}x^2$ ,  $\frac{2}{6}x^2$ ,  $\frac{3}{6}x^2$ , &c. en multipliant par  $x$  & les chûtes rs, qm, tp, &c. étant entr'elles comme les quarrés des droites Ar, Ag, &c. qui sont entr'elles comme les perpendiculaires rR, qy, &c. seront  $\frac{1}{36}x^3$ ,  $\frac{4}{36}x^3$ ,  $\frac{9}{36}x^3$ ,  $\frac{16}{36}x^3$ ,  $\frac{25}{36}x^3$ ,  $\frac{36}{36}x^3$ ; or  $\frac{1}{36}x^3 = \frac{1}{6} \times \frac{1}{6}x^3$ : donc rs =  $\frac{1}{6} \times \frac{1}{6}x^3 = \frac{1}{36}rR$ , & par conséquent rs, rR :: rR, BN: de la même façon on trouvera que qm =  $\frac{2}{36}x^3 = \frac{2}{6} \times \frac{1}{6}x^3 = \frac{2}{36}qy$ ; c'est-à-dire qm, qy :: qy, BN, ainsi des autres.

Il suit de-là que toutes les paraboles sous un même angle de projection, quoi qu'avec différentes vitesses initiales, sont semblables entr'elles; soit par exemple les deux triangles ABN, (Fig. 61.) 123. (Fig. 62.) de deux paraboles sous la même élévation, & avec des vitesses initiales différentes, je divise leurs directions en même nombre de parties égales, par exemple en 6, & des points de division j'abaisse des perpendiculaires sur les amplitudes; il est visible que de même que la chute rs est le  $\frac{1}{6}$  de la perpendiculaire correspondante rR, rR est le  $\frac{1}{6}$  de la dernière chute BN (Fig. 61.): de même la chute 4. 5. (Fig. 62.) est  $\frac{1}{6}$  de la perpendiculaire correspondante 4. 6: de l'autre parabole, & le  $\frac{1}{6}$  de la dernière chute 2. 3: de sorte que comme les chûtes rs, qm, tp, &c. sont à l'égard de leurs perpendiculaires  $\frac{1}{6}$ ,  $\frac{2}{6}$ ,  $\frac{3}{6}$ ,  $\frac{4}{6}$ ,  $\frac{5}{6}$ : de même aussi les chûtes 45, 78, &c. sont à l'égard de leurs perpendiculaires correspondantes  $\frac{1}{6}$ ,  $\frac{2}{6}$ ,  $\frac{3}{6}$ ,  $\frac{4}{6}$ : & comme on peut multiplier les divisions proportionnellement de part & d'autre, & que la même chose arrivera toujours, il s'ensuit que tous les points des deux paraboles sont semblablement posés dans les deux triangles, lesquels sont semblables.

Il suit encore de-là que si les deux projections ont un même angle d'élévation & différente vitesse initiale, les amplitudes seront entr'elles comme les quarrés de leurs vitesses initiales; car supposons que la vitesse 1M, soit double de la vitesse Ar, & que la projection APN, soit faite en 6 tems; il est clair que la chute initiale de la projection APN, étant la sixième de la perpendiculaire correspondante rR, la chute initiale MN de l'autre projection étant égale à la chute initiale RS, à cause que les corps en des tems égaux parcourent des espaces égaux, elle ne fera que le  $\frac{1}{6}$  de la perpendiculaire correspondante MQ, laquelle est double de la

perpendiculaire  $rR$  ; ainsi que la chute  $tp$  de la premiere projection , sera  $\frac{1}{2}$  de sa perpendiculaire , la chute  $Ee$  de l'autre projection , ne sera que  $\frac{1}{4}$  de sa perpendiculaire ; & continuant le même raisonnement quand la chute  $BN$  sera  $\frac{2}{3}$  de sa perpendiculaire , c'est-à-dire égale à sa perpendiculaire , la chute correspondante de l'autre projection ne sera que les  $\frac{2}{9}$  de sa perpendiculaire ; ainsi la premiere aura achevé sa parabole , tandis que l'autre n'en aura encore décrit que la moitié : il faudra donc encore à cette seconde projection , pour achever sa parabole , un espace égal à celui qu'il aura parcouru ; & comme l'espace qu'elle avoit déjà parcouru lorsque l'autre a fini , étoit double à cause de la vitesse initiale double , il faudra un espace quadruple : donc son amplitude 1. 3. sera à l'amplitude  $AN$  de la premiere projection , comme 4, 1 ; c'est-à-dire comme le carré de la vitesse initiale 2, au carré de la vitesse initiale 1 : dans quelque raison que fussent les vitesses initiales entr'elles plus grande ou moindre , on démontreroit la même chose.

Ce que nous venons de dire confirme la vérité des principes que j'ai établis ci-dessus ; car j'ai dit que les amplitudes sous les mêmes angles d'élévation étoient comme les ( $cs$ ) ; c'est-à-dire en raison composée des Sinus de complément des angles d'élévation , & des Sinus des angles d'élévation : or à cause des triangles semblables  $ArR$ ,  $1QM$ , les Sinus de complément  $AR$ ,  $1Q$ , sont entr'eux comme les vitesses initiales  $Ar$ ,  $1M$ , qui sont leurs rayons , & les Sinus des élévations  $rR$ ,  $QM$ , sont aussi dans la même raison : donc la raison composée des Sinus de complément , & des Sinus d'élévation , est la même que la raison doublée des vitesses initiales ou des rayons ; & par conséquent les amplitudes sont en raison doublée des vitesses initiales , ou comme les carrés de ces vitesses.

Venons maintenant à notre Instrument (*Fig. 59.*) : supposons que la projection  $BMN$ , (*Fig. 60.*) représente une projection telle qu'elle est sur le terrain , dont on connoit la portée , & l'angle d'élévation je fais avec mon alidade & ma ligne horizontale , un angle égal à l'angle donné d'élévation , & l'extrémité des plombs décrit une parabole  $A 1. 4. B$ , laquelle est semblable à la parabole de la projection , comme il a été démontré ci-dessus ; & tout ce qu'il y a à observer c'est , qu'il ne faut pas prendre pour la vitesse initiale de cette portée la droite  $A 10$  ; mais si l'on la vouloit trouver absolument , on partageroit la direction  $A 40$  en autant de parties

que la direction BM sur ce terrain, contient de fois sa vitesse initiale : supposant par exemple que ce nombre fût 40, on prendroit la  $\frac{1}{40}$  partie de A 40, pour représenter la vitesse initiale de cette projection : & par là on voit que cet Instrument est universel pour toutes sortes de projections avec quelque vitesse initiale que ce soit.

Il étoit assez inutile de démontrer cet Instrument, il suffisoit de dire que toutes les paraboles sont semblables, & ne diffèrent entr'elles que par leurs différentes grandeurs ; mais bien des gens n'en sont pas informés ; & cette vérité ne me paroît pas assez évidente pour n'être pas démontrée.

Comme on peut supposer le Sinus total de la grandeur que l'on veut, & le diviser dans le nombre des parties que l'on veut, puisque cela n'importe en rien, d'autant que les autres Sinus diminueront ou augmenteront toujours dans la raison du Sinus total, & comme au premier instant le mobile parcourt toujours par sa gravité l'unité, nous supposons toujours que l'unité qu'il parcourt au premier instant, soit commune à toutes les portées selon les différentes élévations.

Quoique il soit indifférent de prendre pour l'espace A 10 parcouru au premier instant du mouvement du mobile la quantité que l'on veut ; cependant comme nous devons diviser les portées horizontales AB, en un nombre de parties égales à celui de la portée des pièces, ce qui peut arriver à toute volée pour la plus grande portée d'une pièce à plus de 2000 toises, selon les dimensions & la charge des pièces ; nous avons pris pour cet espace A 10 du premier instant un demi-pouce, que nous divisons en 36 parties, dont une de ces 36 parties sera la valeur du premier perpendicule, 4 celle du second, 9 celle du troisième, &c. nous l'avons prise de cette grandeur, & divisée en ce nombre de parties, afin que la ligne AV sur l'horizontale, qui représente la plus grande amplitude horizontale des pièces à toute volée, puisse être environ de 12 pouces, qu'il est facile de diviser en 1200 ou 1500 parties, comme cela suffit pour la pratique, d'autant que l'on ne se sert de ces instrumens que pour le jet des bombes, ou l'on n'a guères occasion de tirer même de si loin : le demi-cercle sera de 18 pouces de rayon, afin qu'on puisse marquer les minutes des degrés de 5 en 5 minutes.

Comme dans la pratique ces petits perpendicules pourroient s'embarasser s'ils étoient attachés à des fils déliés, qui peuvent  
s'embarasser

s'embarrasser les uns & les autres : on peut faire de petites éguilles qui aient une lance N, (*Fig. 63.*) avec une pointe au bas un peu péfante, & un petit anneau M à la sommité, pour les attacher à la règle AC, de façon que les éguilles soient toutes libres dans l'anneau M, pour qu'elles puissent toujours être verticales, lorsque la règle AC fera la révolution du demi cercle.

On peut les faire d'acier, ou de quel métal qu'on voudra.

Il ne reste plus qu'à donner la raison de certaines autres précautions qu'il faut prendre, pour rendre l'Instrument plus facile & plus expeditif dans la pratique.

A mesure qu'on élève l'alidade AC de projection (*Fig. 59.*) par tous les degrés du quart de cercle, la courbe qui passe par l'extrémité des perpendicules coupe l'horizontale AB de l'instrument en autant de parties différentes, qu'il y a de divisions différentes sur toutes les différentes élévations dans le quart du cercle : de sorte que sur l'horizontale les lignes AB renfermées entre le centre A de l'alidade, & le point B de l'interfection sur l'horizontale, sont les portées correspondantes à chaque élévation.

Supposons que sous l'élévation de 15 degrés la pièce ait porté à 600 toises, nous divisons d'abord la ligne AB en 600 parties égales ; & puisque cette amplitude AB, connue & divisée, est proportionnelle à toutes les autres lignes d'amplitude correspondante aux autres élévations : cette ligne AB divisée en 600 parties, fera la commune mesure de toutes les autres portées infinies de cette pièce par toutes les directions possibles.

Supposons que nous voulions connoître quelle élévation il faut donner au mortier, pour jeter une bombe à la distance proposée de 1200 toises : il n'y a qu'à prendre cette distance proposée de 1200 toises, & la porter sur l'horizontale de A en V, en-delà de B, élever ensuite l'alidade AC, jusqu'à ce que la courbe coupe précisément l'horizontale AB au point V, qui est celui où se terminent les 1200 toises proposées à compter du point A, & l'alidade AC donne sur le demi-cercle la direction qu'il faut donner à la pièce pour porter la bombe à cette distance, laquelle élévation dans ce cas est de 45 degrés, comme le témoignent les divisions du demi-cercle que l'alidade raze : si nous voulions jeter une bombe à la distance de 400 toises, nous aurions pris 400 toises sur l'échelle au lieu de 1200, & nous les aurions portées également sur l'horizontale AV du point A vers V, en élevant ensuite l'alidade AC, jusqu'à ce que la courbe passe précisément à l'extrémité de

400 toises de l'horizontale AB, nous trouverons l'angle d'élévation qu'il faut donner à la volée de la pièce pour porter la bombe à cette distance.

Il est évident qu'on suppose que cet instrument & le diamètre du cercle, soient précisément perpendiculaires à l'horizon; & que par conséquent la ligne horizontale AV soit de niveau, puisqu'on suppose que les courbes que forment les extrémités des perpendiculaires de l'instrument, sont semblables à celles des projections effectives des mobiles sur le terrain.

Quelques portées que les pièces puissent avoir sous une même élévation, les amplitudes AB, AV, sur l'instrument, seront toujours précisément les mêmes; mais comme on divise les lignes AB & AV, &c. dans un nombre de parties toujours égal à celui des portées véritables sous l'élévation connue de la pièce, c'est la même chose que si les lignes AB, AV, &c. étoient différentes sur l'instrument sous une même élévation, à mesure que les portées augmentent sur le terrain: par exemple, si au lieu que la portée du coup d'épreuve a été de 600 toises, sous l'élévation de 15 degrés, elle eût été de 800 toises, au lieu de diviser la même ligne AB en 600 parties, on l'eût divisée en 800.

Pour éviter la peine qu'il faudroit prendre à diviser ces lignes AB du coup d'épreuve qu'il faut faire, l'on aura un compas de proportion de 18 pouces de branches sur lequel on tracera la ligne des parties égales: on fait chaque branche de ce compas longue de 18 pouces, afin qu'on la puisse diviser en 2000 parties égales, pour qu'elles soient sensibles.

Pour se servir de ce compas MNN, (*Fig. 64.*) prenez avec un compas ordinaire sur l'instrument (*Fig. 59.*) l'intervalle renfermé entre le point A, centre de l'alidade sur laquelle elle fait sa révolution du demi-cercle, & le point quelconque V ou B, qui est celui de l'intersection de la courbe de projection du coup d'épreuve, dont l'élévation & la portée sont connues, & de l'horizontale AB; prenez sur chaque branche du compas de proportion MO, NO, (*Fig. 64.*) un nombre égal à celui des mesures qu'on a trouvées sur le terrain sous cette épreuve connue; par exemple supposons que cette portée connue soit de 600 toises sur chaque point de 600 de chaque branche NO, MO, on appuie les pointes du compas ordinaire, en ouvrant les deux branches MO, NO, du compas de proportion, jusqu'à ce que l'ouverture de 600 à 600 des deux branches, soit précisément égale à la portée connue AV ou AB.



Au point Q du compas de proportion, il y a une vis pour fixer le compas de proportion sur cette ouverture par le moyen d'une virole à écrou.

Si l'on veut tirer ensuite à une autre distance quelconque possible avec cette même force du coup d'épreuve, comme ce seroit à 1200 toises, vous prenez avec le compas ordinaire une ouverture égale à celle de 1200 toises d'une branche à l'autre de l'équerre, & vous transportez cette distance sur l'horizontale AB de l'instrument (*Fig. 59.*), ensuite en élevant l'alidade AC, jusqu'à ce que la courbe passe précisément à l'extrémité de cette intervalle, ce que l'on connoit lorsqu'une des perpendicules quelconques touche précisément le point donné sur l'horizontale qui représente le but qu'on veut atteindre : ou qu'en tirant une ligne droite BD, (*Fig. 65.*) de l'extrémité D du perpendicule qui passe en-dessous de l'horizontale à l'extrémité B, du perpendicule qui passe au-dessous de l'horizontale FM, cette droite BD, coupel'horizontale FM, précisément au point Q, qui est à l'extrémité de la distance proposée QF, où on veut jeter la bombe : pour lors il faut arrêter l'alidade de l'instrument, & voir sur le demi-cercle le degré qu'elle indique, qui sera celui de l'élévation qu'il faudra donner.

Si l'on eût voulu tirer à 1500 toises, on eût opéré de la même manière ; au lieu de 1200 toises, on eût pris de 1500 à 1500 sur les branches de l'équerre MNO, (*Fig. 64.*) & on l'auroit portée sur l'horizontale AB, (*Fig. 59.*) & ensuite en élevant comme auparavant l'alidade AC de l'instrument, jusqu'à ce que la courbe de projection passe par ce point, on auroit trouvé le degré sur la circonférence du cercle pour l'élévation requise de la pièce, pour atteindre le but à la distance de 1500 toises.

Quand on a trouvé l'élévation convenable à la pièce pour une distance proposée, & que l'on veut y tirer continuellement, jusqu'à la destruction du but qu'on se propose de frapper, il faut toujours pointer sa volée sous la même élévation ; & pour s'en assurer, il faut mettre une vis à la branche AM de l'équerre, (*Fig. 66.*) pour qu'elle puisse se fixer sans variation, en la serrant par le moyen d'une virole à écrou au point 4, contre la planche de l'instrument, ce qui a donné lieu à la mortéfe circulaire que l'on voit dans l'instrument, laquelle n'a autre usage que celui de laisser passer librement la vis, pour que l'alidade puisse se fixer librement sur tous les points infinis du demi-cercle, dont elle fait la révolution sur son centre A.

Comme l'on doit appliquer l'instrument, de sorte que son plan soit toujours placé verticalement sur la bouche de la pièce, on ajoutera une équerre pour lui servir de pied, pour que l'on soit assuré que l'axe de la pièce soit précisément dans le plan de la projection. J'ai expliqué ainsi la construction de l'instrument, pour en rendre l'usage & les démonstrations plus sensibles; car pour ce qui est de la construction, il suffit de regarder la seule figure, où l'on trouvera par les chiffres mêmes, & sur l'échelle, les dimensions nécessaires pour le construire.

Un seul exemple suffira pour apprendre l'usage de l'instrument universel pour tous les autres cas des buts qui sont au-dessus ou au-dessous du niveau de la batterie, par toutes les directions possibles du demi-cercle.

Supposé qu'on veuille tirer une bombe à la distance de 600 toises, je commence à prendre les précautions nécessaires que nous avons déjà prescrit dans la mécanique de la poudre, & que l'on prescrira à la fin de la troisième partie de cet ouvrage, pour éviter les accidens: ensuite mon mortier chargé, je lui donne une élévation quelconque comme de 15 ou 45 degrés: ensuite je prends avec le compas ordinaire sur l'horizontale, l'ouverture de la ligne renfermée entre le centre de l'alidade & le point de l'intersection de la courbe de projection, & de l'horizontale sous cette élévation: après avoir chassé la bombe, je mesure exactement avec la toise, ou autre mesure quelconque, la distance où est allée la bombe qui sera ici de 1200 toises; & je divise cette ligne de l'instrument qui représente cette distance en 1200 parties, en ouvrant mon compas de proportion à cette ouverture, par le moyen de la vis & de sa virole à écrou, ensuite je prends la distance de 600 à 600, sur les branches du compas de proportion; & je porte cette distance sur la ligne horizontale AB, (Fig. 59.) & mon instrument posé sur une table, ou autre chose parfaitement de niveau, j'éleve l'alidade AC, jusqu'à ce que la courbe de projection passe par le point qui est à l'extrémité des 600 parties, à compter du point A, sur lequel l'alidade fait sa révolution à l'entour du demi-cercle de l'instrument, & j'ai 15 degrés sur le demi-cercle: je fixe l'alidade au demi-cercle sur ce point, par le moyen de la vis & virole à écrou, & j'applique le pied de mon instrument sur la bouche du mortier: en sorte que l'axe du mortier & le but soient dans le plan de l'instrument, & je souleve la pièce jusqu'à ce que l'alidade AC. soit parfaitement perpendiculaire, ce que je connois par le moyen

d'un perpendicule en plombant l'alidade, & j'assure mon mortier sur ce point d'élévation ; pour lors l'opération supposée juste aussi bien que l'instrument, si l'hypothèse de Galilée est véritable, la bombe doit aller précisément tomber sur un point au niveau de la batterie, à la distance de 600 toises.

Dans l'hypothèse de Galilée nous avons vu que, soit que l'on pointe la pièce MGH, (Fig. 67.) par un angle de 15 degrés avec la verticale LB, à compter du point L vers le point V, soit qu'on la pointe par un même angle de 15 degrés avec l'horizontale de l'instrument AC, à commencer à compter du point a, la portée est la même ; c'est pourquoi l'on a compté les degrés sur le demi-cercle LRB, d'un côté en commençant du point L, & commençant de l'autre au point a : de sorte que si on veut pointer avec la verticale, on plombe le rayon FV ; si l'on veut pointer avec l'horizontale, on plombe le rayon FR.

Si l'on trouve l'instrument trop embarrassant pour donner le degré d'élévation qu'il indique pour le mortier ; l'on peut se servir de l'instrument pour indiquer les degrés seulement, & donner l'angle indiqué de l'élévation au mortier, avec un quart de cercle ordinaire ; mais il est mieux de se servir de l'instrument même, pour donner les degrés au mortier, parce que l'on peut fixer l'alidade AC de l'instrument, & la branche AR que l'on plombe, ne souffre aucune variation : au lieu qu'en se servant d'un autre quart de cercle, il pourroit y avoir des inégalités, ou des erreurs dans les divisions, ou de celui de l'instrument, ou de celui dont on se serviroit pour pointer le mortier, & alors l'opération ne fera pas exacte, & l'on ne réussiroit plus : au lieu qu'en se servant de la branche AR, l'angle tel qu'il est, donne la même amplitude sur le terrain qu'il donnera sur l'instrument, ce qui est évident sans autre explication.

Voilà de quelle manière l'on se sert de l'instrument, pour jeter des bombes sur des buts qui sont au niveau précis de la batterie : mais il arrive rarement que les buts ne soient ou plus hauts ou plus bas que le niveau de la batterie, & pour lors il faut s'y prendre différemment.

Si l'on comprend bien ce que l'on doit exécuter sur un objet au niveau de la batterie ; l'on comprendra facilement comme l'on doit se conduire lorsque l'on tire sur des buts au-dessus ou au-dessous du niveau de la batterie, & par les directions élevées ; c'est-à-dire en pointant la volée de la pièce de bas en haut, sur des buts.

au-dessus ou au-dessous du niveau de la batterie, & par les directions horizontales, en pointant la volée du niveau sur une plaine horizontale située au-dessous du niveau de la batterie; & enfin par les directions abaissées, en pointant la volée de haut en bas sur des buts au-dessous du niveau de la batterie, ou généralement au-dessus d'une plaine horizontale qui seroit au-dessous du niveau de la batterie: puisqu'il n'y a qu'à placer dans l'instrument les points qu'on veut atteindre, de la même manière qu'ils le sont sur le terrain; & pour lors faisant passer la courbe de projection par ces points, on a ce qu'on cherche, ainsi que nous allons voir.

### PROBLEME PREMIER.

*Trouver l'élévation qu'il faut donner au Mortier, pour jeter une Bombe sur un but situé au-dessus ou au-dessous du niveau de la Batterie à une distance déterminée, en se servant de cet Instrument universel.*

Après avoir fait le coup d'épreuve sous une élévation connue quelconque, & après avoir formé son échelle ainsi qu'on l'a prescrit, ou par le compas de proportion, ou autrement, mesurés exactement la distance horizontale Ay, (Fig. 66.) du point de la batterie A au but B, que l'on se propose d'atteindre, que nous supposons à présent de 600 toises: transportés l'ouverture AP de 600 à 600 du compas de proportion sur l'horizontale AF de l'instrument du point A vers F: posez l'instrument AR, de sorte que son plan soit précisément vertical, & son horizontale AF parfaitement de niveau dans un endroit R quelconque de la batterie, d'où l'on puisse découvrir le but B, tirés le long de l'alidade AM au point B, du but le rayon visuel AB; à l'extrémité de la distance AP de 600 toises sur l'instrument baissés la perpendiculaire ps, jusqu'à ce qu'elle rencontre le rayon visuel AB, qui part de la batterie A au but B: le point d'intersection s sur l'instrument est celui qui représente le point B du but, & par lequel par conséquent il faut faire passer la courbe de projection As: pour cela élevés l'alidade AM, jusqu'à ce que la courbe de projection de l'instrument passe précisément sur le point s; & pour lors arrêtés l'alidade & l'instrument, par le moyen de la vis & de la virole à écrou.

L'alidade AM, marquée sur le bord du demi-cercle l'angle qu'il faut donner à l'élévation du mortier, pour jeter la bombe au but B: il ne reste plus qu'à pointer le mortier à cette élévation précise;

ce qui s'exécute comme nous venons de le voir, en appliquant le pied CR de l'instrument sur la bouche du mortier, & baissant ou soulevant le mortier jusqu'à ce que l'alidade AM soit verticale; pour lors il faut fixer le mortier sur ce point d'élévation, & si l'hypothèse de Galilée est véritable, & si tout d'ailleurs est bien exécuté, la bombe tombera précisément sur B, pourvu que l'on ait donné cette direction à l'axe du mortier; ce qui est évident; puisqu'il n'étoit question que de faire passer la courbe de projection au point B proposé, éloigné de 600 toises de la batterie, & abaissé au-dessous du niveau de la batterie, par un tel angle d'abaissement FAS; or à cause des figures semblables sur l'instrument, à celle du terrain; cela étant exécuté ainsi sur l'instrument, donc il arrivera de même dans la courbe semblable de projection sur le terrain C. Q. F. faire & D.

Si le but F, au lieu d'avoir été au-dessous du niveau de la batterie A, eût été au point L, au-dessus du niveau AG de la batterie, on eût opéré de la même manière avec cette seule différence, qu'au lieu d'avoir baissé une perpendiculaire PS, sur le rayon abaissé visuel AB dans l'instrument, on eût élevé une perpendiculaire KP, jusqu'à ce qu'elle eût rencontré le rayon visuel AL, qui part du point A au point L du but: le point K dans l'instrument, & qui représente le but L du terrain, eût été par conséquent celui par lequel il faudroit faire passer la courbe de projection, pour avoir l'angle d'élévation convenable à la volée de la pièce, pour porter la bombe au but proposé L; ce qui est évident, en repétant ce que l'on vient de dire pour le cas précédent.

## PROBLEME SECOND.

*Trouver la portée horizontale d'une Pièce en pointant la volée horizontalement sur une plaine au-dessous du niveau de la Batterie.*

Il arrive rarement dans la pratique de tirer ainsi avec les mortiers; mais comme c'est ici sa place, je n'ai pas laissé que de faire l'application à l'usage de l'instrument de ce que nous avons déjà vu dans les Chapitres précédens, au sujet de ces sortes de projections, aussi bien que celles qui sont abaissées en pointant du haut en bas du dessus d'une éminence, au-dessous de laquelle il y auroit une plaine horizontale BB.

Prenez un point de vue sur le terrain tel que B, mesurez la

distance horizontale EB de ce but B à la batterie A, ensuite tirez votre rayon visuel AB, après avoir posé votre instrument de façon que l'horizontale AF soit de niveau, & la planche ACR de l'instrument parfaitement verticale & alignée au but B : portez sur l'horizontale AF de l'instrument 600 parties pour les 600 toises de la distance EB sur le terrain, & baissez du point P où se termine la ligne AP de 600 parties sur l'instrument, la perpendiculaire PS ; parceque l'on suppose la plaine EB horizontale, il n'y a qu'à tirer sur l'instrument du point S, une parallèle HD à l'horizontale AF de l'instrument, & mettant l'alidade AF de l'instrument horizontalement dans un parfait niveau, la courbe de projection ATQ, par son intersection marquera au point Q d'intersection sur la parallèle DH, le point Q, qui doit terminer la course de la bombe, & la distance HQ sur l'échelle, donnera le nombre des toises de la portée horizontale de cette pièce sur le terrain.

### PROBLEME TROISIE'ME.

*Trouver l'angle d'abaissement qu'il faut donner à la Pièce, pour tirer sur un but au-dessous du niveau de la Batterie.*

Il faut placer comme auparavant sur l'instrument le point S, qui représente le but B du terrain, & baissant l'alidade AM en dessous de l'horizontale AF de l'instrument, jusques à ce que la courbe de projection passe par le point S de l'instrument ; on fixera l'alidade sur le demi-cercle, & l'alidade marquera l'angle d'abaissement qu'il faut donner à la pièce, pour atteindre le but proposé par une direction abaissée, puisque tout ce qui se passe sur l'instrument se passera de même sur les lignes semblables du terrain.

Si l'on veut sçavoir à quelle distance portera une pièce en pointant par une direction abaissée d'un angle déterminé d'un point de batterie qui seroit élevé au-dessus d'une plaine horizontale, il faut placer la parallèle HD sur l'instrument de la même manière qu'on a fait auparavant, ensuite baissant l'alidade AM de l'instrument, jusqu'à ce que l'angle d'abaissement soit tel qu'on le propose, la distance du point A, au point d'intersection de la courbe de projection sur la parallèle HD, donnera sur l'échelle un nombre de parties égal à celui des toises de la portée de la pièce sur le terrain, en tirant du dessus d'une telle éminence par une telle direction.

Si

Si au lieu qu'on suppose que le terrain BE au-dessous de la batterie est de niveau, on supposoit qu'il fût en pente comme Nx, il n'y auroit qu'à placer semblablement la ligne OY à la ligne Nx sur l'instrument, au lieu de la faire parallele comme SH.

Si la ligne étoit comme 9x, on placeroit sur l'instrument la ligne MO, semblablement à celle du terrain 9x: & operant comme auparavant, les points d'intersection donneront sur l'échelle leurs distances horizontales du point A, lesquelles seront les portées horizontales de ces pièces; ce qui est évident, puisque tout étant semblable sur l'instrument, comme sur le terrain, les lignes semblables de l'instrument seront proportionnelles aux lignes semblables du terrain.

## CHAPITRE SEPTIEME,

*Où l'on résout mécaniquement avec le compas, & scientifi-  
quement par le calcul, par une méthode différente & nou-  
velle, tous les Problèmes qu'on vient de résoudre dans les  
Chapitres précédens par des Formules algébriques, & avec  
l'Instrument.*

**Q**UOIQUE les formules générales que j'ai données pour le calcul des tables soient assez simples pour ceux qui sont versés dans l'algèbre; cependant elles ne le paroissent pas encore assez pour la solution, sur tout des cas particuliers, pour ceux qui ne savent pas bien l'algèbre: c'est ce qui m'engage à donner une différente méthode, dont je me sers pour la solution des cas particuliers: il est vrai qu'on trouve dans Blondel, & dans plusieurs autres Auteurs, plusieurs solutions synthétiques de quelques-uns des Problèmes que nous allons résoudre par ma méthode; mais les solutions qu'on y trouve, ne sont pas si générales comme nous le verrons; outre que cette méthode nous sert à découvrir plusieurs belles propriétés du mouvement uniforme que l'on n'avoit pas encore remarquées; & elle nous désabusera de bien de fausses opinions, & fort intéressantes sur la portée des pièces.

Cette méthode consiste à renfermer dans un demi-cercle, toutes les projections qu'on peut faire sur une plaine par des directions

élevées, horisontales & abaissées, soit que cette plaine soit au niveau de la batterie ou non : au lieu que par la méthode ordinaire, il falloit autant d'operations qu'on avoit des buts differens à battre, quoique sur un même niveau, dès qu'il étoit au-dessus ou au-dessous de celui de la batterie : outre cela, par cette méthode, on résoudra facilement des Problèmes qu'on ne résoudroit que bien difficilement en suivant la voye ordinaire.

Supposons que le point A, (*Fig. 68.*) représente la batterie, & la ligne AH son niveau, & que la ligne AM représente la verticale qui passe par la batterie qu'il faut supposer prolongée de part & d'autre ; je divise la ligne horisontale en parties égales, en sorte que les lignes arithmétiquement proportionnelles A1, A2, A3, &c. représentent les différentes portées, qu'on peut faire sous toutes sortes d'élévations : du point A pris pour centre, & des intervalles A1, A2, A3, A4, &c. je décris autant de cercles concentriques ; j'élève sur un point de la ligne horisontale, ou à son extrémité, si l'on veut une perpendiculaire indéfinie de part & d'autre : si le but est au niveau de l'horison, je prends la partie supérieure HN de cette perpendiculaire ; & supposant que je veuille avoir le cercle qui renferme toutes les projections comprises jusques à la projection A7, je fais la perpendiculaire HN doublé de cette projection ; ce qui fait 14, dont le quarré est 196 ; je la divise en ce même nombre de 196 parties, & je prends ensuite les divisions H1, H4, H9, &c. qui sont comme les quarrés des A1, A2, A3, &c. de l'extrémité 1 de la premiere division HI, je mène une parallele à l'horisontale, jusques à ce qu'elle coupe le premier cercle au point 1 : de même de l'extrémité 4 de la seconde division H4, je mène une parallele, jusqu'à ce qu'elle coupe le second cercle au point 2, & en faisant la même chose à l'égard des autres divisions, j'observe tous les points où les cercles sont coupés ; & la courbe qui passe par tous ces points, est le cercle qui renferme toutes les projections par les directions élevées, dont le but est au niveau de la batterie, selon le système de Galilée ; car prolongeant ces paralleles jusques à la verticale AM, & du point A tirant les droites A1, A2, A3, A4, &c. aux points où les paralleles coupent les cercles, elles seront les rayons de leurs petits cercles concentriques par la construction ; & par conséquent comme 1, 2, 3, 4, par la construction ; mais par la même raison les droites H1, H4, H9, H16, ou bien leurs égales qui sont les verticales correspondantes Ar, As, sont comme 1, 4, 9, 16 : donc les verticales sont



comme les quarrés des petits rayons  $A_1, A_2, A_3, A_4$ ; mais les petits rayons sont les cordes de la courbe que nous prétendons être le cercle qui renferme les projections de Galilée : donc les verticales  $Ar, As$ , sont comme les quarrés des cordes  $A_3, A_4$ ; or il n'y a que dans le cercle où les abscisses correspondantes aux cordes, soient comme les quarrés des cordes : donc cette courbe est un cercle : & si on veut que je le démontre, quoique cela soit assez évident, on n'a qu'à se ressouvenir que par les propriétés du cercle nous avons  $Ar, A_3 :: A_3, AM$  &  $As, A_4 :: A_4, AM$ , d'où l'on tire  $A_3^2 = Ar \times AM$  &  $A_4^2 = As \times AM$  : donc  $A_3^2, A_4^2 :: Ar \times AM, As \times AM$ , & divisant les deux derniers termes par la même grandeur  $AM$ , on aura  $A_3^2, A_4^2 :: Ar, As$ . C. Q. F. D.

Si le but est en-dessous du niveau de la batterie dans le niveau GK, (*Fig. 69.*) j'éleve sur ce niveau la perpendiculaire KP, & je prends de même sur cette ligne les divisions K<sub>1</sub>, K<sub>4</sub>, K<sub>9</sub>, K<sub>16</sub>, &c. à l'infini; je mène des extrémités de cette division des parallèles à l'horizontale du but : si les premières parallèles ne rencontrent point leurs cercles correspondans, je les compte pour rien, & je ne remarque que celles qui coupent leurs cercles correspondans ; par exemple ici ce n'est que la parallèle qui part de l'extrémité de la division K<sub>49</sub>, qui commence à couper son cercle correspondant, qui est le septième, après quoi toutes les autres coupent leurs cercles ; faisant donc passer une courbe par tous les points où les cercles sont coupés, cette courbe sera le cercle qui renferme toutes les projections, par toutes les directions possibles pour des buts qui seront situés au niveau GK, depuis le point A de batterie.

Soit ce point A de batterie, dont l'horizontale (*Fig. 70.*) est AD, la verticale est AB, & que TP représente le niveau du but, lequel est une plaine au-dessous du niveau de la batterie : supposons encore que la courbe VDqS soit la courbe que nous venons de former par les lignes horizontales tirées des divisions de la droite élevée perpendiculairement sur le plan du but : du point A de la batterie, je mène aux points des divisions les droites Aq, Au, Am, &c. qui représentent les différentes directions qu'on peut donner à la pièce : de l'extrémité S de la courbe, je mène SF parallèle à l'horizon de la batterie les droites, & des points S, q, u, m, les droites ST, qR, uP, mN, &c. qui sont comme 1, 4, 9, &c. : donc les droites qR, uP, mN, &c. sont les différences des droites précédentes à la première ST ; mais par la construction les quarrés de AS, Aq, Au, Am,

Z ij

&c. sont comme les droites  $ST, qR, uP, \&c.$  : donc les différences de leurs quarrés au premier quarré  $AS$ , doivent être, & sont réellement comme les différences des droites  $ST, qR, \&c.$  à la première  $ST$  ; mais cela étant les droites  $Cm, Hu, Mg$ , sont comme les ordonnées d'un cercle, ainsi que je le vais démontrer : donc la courbe doit être un cercle.

Supposons effectivement que ces droites soient comme les ordonnées d'un cercle, & nommons le diamètre  $VS = d$ , les petites abscisses  $SM, SH, \&c. = x$ , lesquelles abscisses sont égales aux différences  $qr, uo, \&c.$  : nommons la droite  $AS = b$ , par la propriété du cercle nous avons  $Mq^2 = VM \times MS = dx - xx$ , & dans le triangle rectangle  $AqM$ , nous avons  $Aq^2 = Mq^2 \times AM^2$  ; mais  $AM^2 = bb - 2bx + xx$  : donc  $Aq^2 = dx - xx + bb - 2bx + xx = dx + bb - 2bx$  ; mais le quarré de  $AS$  est  $bb$  : donc la différence du quarré de  $Aq$  au quarré de  $AS$  est  $dx - 2bx$  : on prouvera de même que les différences des quarrés de  $An, Am$ , au quarré de  $AS$ , ou  $bb$ , sont comme  $dx - 2bx$  : donc les différences au premier quarré, seront comme les  $x$ , en les divisant par le même diviseur  $d - 2b$ , & par conséquent les différences des quarrés au premier quarré, sont comme les différences  $qr, uo, \&c.$  des droites  $qR, uP$ , à la première  $ST$  ; puis donc qu'en supposant que la courbe soit un cercle, les propriétés essentielles du cercle nous ont donné la vérité, que nous connoissions déjà d'autre part par la construction même ; il s'ensuit nécessairement que cette courbe ne peut être qu'un cercle ; car on ne peut pas dire qu'elle soit un ellipse, à cause que ses ordonnées sont perpendiculaires au diamètre, ce qui n'arrive pas dans le cas où l'équation de l'ellipse est la même que celle du cercle  $C. Q. F. D.$

Généralement que le niveau du but soit plus haut ou plus bas que celui de la batterie, il faut toujours élever sur ce niveau des perpendiculaires sur lesquelles on prendra les divisions 1, 4, 9, 16, &c. & achever le reste comme ci-dessus ; on démontrera de la même façon si l'on veut que les courbes seront circulaires, & qu'elles renfermeront toutes les projections pour un niveau quelconques car elles seront construites d'une façon, qu'à mesure que le mobile par son impulsion aura parcouru la direction, il aura en même tems parcouru par sa gravité la verticale correspondante.

Il est aisé de démontrer la même chose pour la courbe  $VMS$ , (Fig. 71.) faite pour un niveau  $TN$ , au-dessus du niveau  $AD$  de la batterie ; car nommons comme ci-dessus  $VS = d, SA = b$ , les

abscisses SM, SH,  $= x$ ; par la description de la courbe les quarrés des droites AS, Ag, Au, &c. seront comme les lignes ST, qR, uP, &c: or en supposant pour un moment que la courbe VmqS, soit un cercle, le quarré de l'ordonnée Mq, est  $=$  au rectangle de VM  $\times$  MS: donc  $Mq^2 = dx - xx$ : or le quarré  $Aq^2 = Mq^2 + AM^2$ ; & comme  $AM = AS + SM = b + x$ ; & que par conséquent  $AM^2 = bb + 2bx + xx$ , nous aurons donc  $Aq^2 = dx - xx + bb + 2bx + xx = dx + bb + 2bx$ : donc les quarrés des droites AS, Ag, Au, &c. qui sont comme les ST, qR, uP, &c. seront comme les  $dx + bb + 2bx$ , & les différences de ces quarrés aux quarrés de AS, qui sont comme les différences des droites qR, uP, &c. à la droite ST, seront comme les différences des  $dx + bb + 2bx$  au quarré  $bb$ ; c'est-à-dire elles seront entr'elles comme les  $dx + 2bx$ , & divisant par  $d + 2b$ , elles seront comme les  $x$ : donc puisque en supposant que la courbe est un cercle, nous retrouvons le rapport que la formation de la courbe nous avoit déjà donné, il faut nécessairement que cette courbe soit un cercle; car elle ne sçauroit être un élipse par la même raison que nous avons donné pour le cas précédent.

Les cercles que l'on trouve pour des buts qui sont au dessus ou au-dessous du niveau de la batterie, sont toujours concentriques au cercle que l'on a trouvé pour les buts qui sont au niveau de la batterie; & pour le démontrer, prenons le cercle que nous avons décrit pour un but, dont le niveau est la droite GK, (Fig. 69.) la hauteur KP, a autant de division que les parallèles tirées de ces divisions, auront coupé de cercles; ainsi les cercles compris depuis le centre A de la batterie, jusques à l'extrémité 21 de la hauteur du diamètre, sont en même nombre; il s'agit donc de prouver que le point d, qui est le centre du cercle que nous avons trouvé pour les projections, dont le but est au niveau de l'horison, est aussi le centre du cercle que nous avons trouvé pour le but situé au niveau GK.

Comme nous connoissons déjà le diamètre AM, du cercle fait pour le niveau de la batterie, la partie AE du diamètre du cercle pour le niveau GK; & la distance EG de ce diamètre au même niveau; nous connoissons par conséquent la hauteur GM; & il faut faire voir qu'il faut ajouter à cette hauteur GM, la partie M21, égale à la partie inférieure EA, pour avoir la hauteur totale G21; car de là il s'ensuit infailliblement, que le point A coupe en deux parties égales le diamètre E21 du cercle fait pour le niveau GK.

J'observe 1°. Que le diamètre AM ayant 14 divisions, puisqu'il est coupé par 14 cercles, les divisions de sa hauteur valent 14 fois 14, c'est-à-dire 196, & que par conséquent AM contient 196 parties de sa hauteur : 2°. Que les divisions de la droite AE, & celles qui viendront sur la droite M21, étant égales entr'elles aux divisions du diamètre AM, les 7 divisions de AE valent 7 fois 14, ou 98 : 3°. Que la droite EG étant égale à la hauteur KM, vaut 49 par la construction, que par conséquent GM vaut  $196 + 98 + 49 = 343$ , auxquelles il faut ajouter M21, que nous nommons 14y, en nommant y le nombre des divisions égales aux divisions de AM, que M21 contiendra ; ainsi  $343 + 14y$  doit être égal au carré du nombre des cercles qui aura été coupé par les parallèles menées par les divisions de la hauteur KP, qui doit terminer le diamètre E21 du cercle qu'on cherche : or ce nombre de cercles coupés sera exprimé par le nombre des divisions de la droite A21 ; & ce nombre de divisions de la droite A21 est égal au nombre 14, que AM contient + au nombre y, que M21 contiendra, donc  $14 + y$  est le nombre des divisions que A21 contiendra ; & par conséquent son carré  $196 + 28y + yy = 343 + 14y$  : nous avons donc cette équation ordonnée  $yy + 28y = 343 - 196 + 14y$  ; & corrigeant l'expression, nous aurons  $yy + 14y = 147$ , & ajoutant de part & d'autre le carré 49 de la moitié du coefficient 14 du second terme, nous aurons  $yy + 14y + 49 = 147 + 49 = 196$ , & tirant la racine carrée  $y + 7 = \sqrt{196} = 14$  ; & enfin en transposant nous avons  $y = 7$ , c'est-à-dire que le nombre de divisions ou de cercles qui doivent couper la partie M21, est = 7 : or AE contient aussi 7 divisions : donc  $AE = M21$  ; & par conséquent, puisqu'on a ajouté de part & d'autre au diamètre AM des parties égales, & que ce diamètre est coupé en deux également par le centre d, il s'ensuit que le centre d coupe en deux parties égales, le diamètre E21 du cercle fait pour l'horison GK. C. Q. F. D.

Tous ces petits cercles concentriques que nous avons décrit dans la figure, seroient extrêmement embarrassans dans la pratique ; aussi ne les ai-je mis que pour former ma démonstration, & pour servir de modèle pour toutes sortes de mouvement uniforme ou non, comme on le verra dans la Section suivante, & si on veut les retrancher, comme je le conseille, voici comme on fera pour trouver les cercles qui renferment les projections pour toutes sortes de niveau.

1°. Pour le but au niveau de la batterie, le cercle de Galilée a toujours un diamètre égal à la plus grande chute de la direction : supposons donc que par un coup d'épreuve le diamètre de ce cercle doive valoir 200 toises ; ce que l'on peut connoître par la *Geométrie* (ainsi que nous le dirons plus bas), & que le but qu'on nous propose soit de 150 toises au-dessous de la batterie ; je suppose que le diamètre du cercle représenté par AM, soit divisé en un nombre quarré des parties ; par exemple 196, dont la racine est 14 ; je dis comme 200 toises que vaut le diamètre, est à la hauteur de 150 toises du but à la batterie ; ainsi 196 parties que vaut le diamètre à un quatrième terme que je trouve être 150, & qui est la valeur de la hauteur AG ; j'ajoute donc 196 à 147, & la somme est 343 pour la hauteur GM : il ne reste donc plus que de trouver M21 pour AE, que je nomme 14y, & 14y ajouté à 343, sera la hauteur totale du cercle que je cherche ; mais cette hauteur, ainsi que nous l'avons démontré, doit être égale au quarré de  $AM + M21$ , c'est-à-dire de  $14 + y$ , donc nous avons comme ci-dessus l'équation  $yy - 28y + 196 = 343 + 14y$ , laquelle étant réduite comme ci-dessus, donne  $y = 7$ , & multipliant 7 par 14, nous aurons 98 parties pour la partie AE, ou M21, qu'il faut ajouter de part & d'autre au diamètre AM ; ce qui nous donnera le diamètre que nous cherchons pour tous les buts au niveau GK proposé ; & si l'on veut réduire ces 98 parties en toises, on n'a qu'à dire 196 parties que vaut le diamètre AM, est à 200 toises, que vaut le diamètre, comme 98 est à un quatrième terme, que je trouve 100 toises, & par conséquent il faut ajouter 100 toises de part & d'autre au diamètre, lequel sera double du premier dans le cas présent : si nous divisons le diamètre AM en un nombre de parties différentes de 196, comme par exemple 100, il faudroit multiplier y qu'on cherche, non pas par 14, mais par la racine 10 de 100 ; parce que dans cette supposition, le cercle de diamètre AM n'auroit été formé que par 10 divisions de 10 petits cercles concentriques.

Supposons maintenant que le but soit élevé de 10 toises au-dessus du niveau de la batterie ; je suppose le diamètre AM divisé en 100 parties, dont la racine est 10, & je dis comme 200 toises que vaut le diamètre, est à 10 toises que vaut la hauteur du but ; ainsi 100 parties que je fais valoir au diamètre, doivent être à un quatrième terme que je trouve 5, & qui est la hauteur AQ du but réduite en mêmes parties ; je retranche 5 de 100 qui me donnent

95; & comme le cercle que je cherche doit avoir un diamètre moindre que AM, comme il est aisé de voir par la construction; si je nomme  $y$  la partie M13 qu'il faut retrancher du diamètre AM, cette partie reduite en parties semblables du diamètre sera 10; ainsi la hauteur du cercle que je cherche sera  $95 - 10y$ , & cette hauteur doit être égale au quarré de AM —  $y$ , c'est-à-dire de  $10 - y$ : donc  $yy - 20y + 100 = 95 - 10y$ , & corrigeant l'expression, & transposant nous avons  $yy - 10y = 95 - 100 = -5$ , & ajoutant de part & d'autre le quarré 25, de la moitié du coefficient 10 du second terme, nous aurons  $yy - 10y + 25 = 25 - 5 = 20$ , & tirant la racine quarrée  $y - 5 = \sqrt{20}$ ; enfin transposant, on aura  $y = 5 + \sqrt{20}$ , pour l'une des racines de l'équation, & divisant l'équation  $yy - 10y + 25 - 20 = 0$  par sa premiere racine qui est  $y - 5 - \sqrt{20} = 0$ , le quotient  $y - 5 + \sqrt{20} = 0$  sera la seconde racine; c'est-à-dire  $y = 5 - \sqrt{20} = 5 - 4\frac{1}{2} = \frac{5}{2}$ , qu'il faut multiplier par 10, qui est  $5 + \frac{5}{2}$  de petites parties dont le diamètre AM en vaut 100; & pour reduire cela en toises; on dira comme la valeur 100 parties du diamètre est à sa valeur 200 toises; ainsi  $5 + \frac{5}{2}$  est à un quatrième terme qui sera  $11 + \frac{1}{2}$  de toises; c'est-à-dire qu'il faudra diminuer le diamètre AM de part & d'autre de  $11$  toises  $+\frac{1}{2}$ , pour avoir le diamètre du cercle de toutes les projections qu'on peut faire pour le niveau proposé; j'ai pris la moindre racine de l'équation, parce que c'est celle-là qui indique ce qu'il faut retrancher du diamètre AM, & que l'autre indique le reste.

Comme les Bombardiers ordinairement ne sont pas faits au calcul; il suffira de leur indiquer le diamètre du cercle qui renferme les projections pour un même niveau quelconque, & ils pourront par eux-mêmes, sans le secours de personne, jeter des bombes sur tous les endroits differens situés dans le même niveau, sans sçavoir aucune règle d'arithmétique, & même sans sçavoir écrire: ou bien ils pourroient avoir une planchette sur laquelle soient tracés tous les petits cercles concentriques, & s'attachant seulement à une des divisions que donnent ces paralleles, ils trouveroient d'abord le rayon du demi-cercle, en prenant la distance du centre  $d$ , qui est connu à cette division connue, comme seroit l'ouverture  $d8$ , en supposant qu'il connoit le point 8 d'intersection fait par la 8<sup>e</sup> parallele 864: ce qui est évident, puisque le point  $d$  étant toujours le même, la distance  $d8$  sera égale à toutes les autres  $d9$ ,  $d10$ , &c. Avant d'aller plus loin, je veux enseigner ici la

maniere

maniere de trouver le diamètre du cercle qui renferme les projections sur des buts situés au niveau de la batterie.

Soit la projection BCD dont on connoît la portée CD, par un coup d'épreuve, sous un angle connu BCD : si l'on prend pour Sinus droit la direction CB ; la portée CD sera le Sinus de complément de l'angle de l'élévation : donc *par la Trigonometrie*, on dira : comme le Sinus de complément CBD est au Sinus total ; ainsi 8 : 64 ; ce qui est évident, puisque le point d'étant le centre commun à tous les cercles qui renferment les projections pour toutes sortes de niveaux AH ou GK, la distance d8 sera égale à toutes les autres d9, d10, &c.

Le Bombardier illitéré pourroit placer lui-même sur sa planchette la ligne GK, qui représente la plaine sur laquelle il doit faire les projections ; & pour cela après avoir fait son coup d'épreuve, *comme nous l'avons enseigné dans le Chapitre précédent*, & après avoir divisé la portée connue en un nombre de parties égales, au nombre des mesures qu'elle contient sur le terrain, pour avoir son échelle ; il n'a qu'à prendre sur cette échelle autant de parties égales que la hauteur AG de la batterie au-dessus de la plaine GK contient de mesures, pour avoir la hauteur AG sur sa planchette, & tirant par le point G une parallele GK à l'horizontale AH de la batterie, il auroit tout ce qu'il lui seroit nécessaire pour trouver le rayon AE de la maniere suivante.

Comme le Bombardier auroit tous les petits cercles concentriques tracés sur la planchette, aussi-bien que le demi-cercle MQA, qui renferme les projections faites sur le niveau AH de la batterie, qui sont toujours les mêmes : il auroit aussi une échelle de la hauteur de la batterie AM sur la planchette (laquelle seroit divisée en 196 parties, parce qu'il n'y a que 14 cercles pour le diamètre AM), de façon que le diamètre AM soit toujours divisé en un nombre de parties égal à celui qui exprime le quarré du nombre des cercles concentriques que le diamètre AM traverse ; ensuite il marque autant de divisions sur son échelle égales à la ligne AM, qu'il y a des cercles : de sorte que la premiere division soit d'une de ces parties égales, la seconde en contiendra 4, la troisième 9, ensuite 16, 25, 36, &c : & il poussera ce nombre de divisions jusqu'à ce que la ligne KP, qui représente ici cette échelle, ait autant de divisions que le rayon A21 coupe de cercles : c'est-à-dire dans ce cas que la ligne A21 coupe 21 cercles, la ligne KP contiendrait 441 parties égales de l'échelle, & auroit

A a

21 divisions aux points 1. 4. 9. 16. 25. . . . . 400. 441.

Toutes ces choses ainsi disposées sur la planchette, il suffiroit au Bombardier d'élever du point K, qu'il a déjà marqué sur la planchette la ligne KP, & portant sur cette ligne KP une division quelconque K 64 ou K 100. KP, & tirant une parallèle quelconque 64, 8 ou 100, 10 à l'horizontale AH du niveau de la batterie, il aura un point 8 ou 10, qui est celui d'interfection de cette 8<sup>e</sup>. parallèle, & du 8<sup>e</sup> cercle, ou de cette 10<sup>e</sup>. parallèle, & du 10<sup>e</sup>. cercle : or ce point 8 ou 10 lui donne le rayon d8 ou d10, qu'il cherche pour décrire du point d, le demi-cercle ER 21, qui comprend les projections pour le niveau GK.

Quoique le nombre des cercles concentriques qu'on doit décrire sur la planchette ne soit pas déterminé, cependant il suffit d'en décrire un certain nombre; car pourvu que la hauteur AG de la batterie au-dessus de la plaine GK, puisse être égale aux plus grandes éminences, d'où nous puissions avoir occasion de tirer; cela suffit.

L'on pourra choisir la méthode qu'on trouvera la plus commode : dans celle-ci il y a l'embarras des cercles, qui n'est pourtant pas bien grand; dans celle du calcul que je viens d'enseigner, pour trouver la ligne AE, il y a l'embarras de l'algèbre : mais l'une & l'autre peuvent servir selon la capacité des Artilleurs : je donnerai la maniere de trouver par un calcul plus facile la ligne AE, pour ceux qui s'embarrassent dans les opérations algébriques : mais auparavant voici la maniere de trouver le diamètre du cercle qui renferme les projections sur des buts situés au niveau de la batterie, sans algèbre.

Soit la projection BCD, (Fig. 72.) dont on connoît la portée CD, par un coup d'épreuve sous un angle connu BCD : s'il prend pour Sinus droit la direction CB, la portée CD sera le Sinus du complément de l'angle de l'élévation : donc *par la Trigonométrie* ; on dira : comme le Sinus de complément CBD est au Sinus total ; ainsi la portée connue CD est à la direction CB, laquelle sera connue en toises ; ainsi faisant le quarré de CB, & retranchant du quarré de CB le quarré de CD, le reste sera le quarré de la hauteur BD égale à CH : or par la propriété du cercle on a CH, CB :: CB, CA : prenant donc une troisième proportionnelle à la hauteur BD, & à la direction CB, cette troisième proportionnelle sera la valeur du diamètre CA ; ce qu'il falloit trouver, & ce qui est confirmé, parce que nous avons déjà établi précédemment, puisque  $ss, as ::$



as,  $\frac{as}{s} = aa$ , Chapitre premier de cette Partie. Pour montrer en passant l'utilité qu'on peut retirer de la manière dont j'emploie le cercle pour les projections, je refoudrai un Problème par ma méthode.

L'on connoît une portée AM, (Fig. 73.) pour un but qui est au niveau de la batterie, & l'on demande quel est l'angle sous lequel il faut pointer pour avoir une même portée ON sur un niveau OR inférieur à la batterie, & dont on connoît la hauteur AO.

On cherche les diamètres AS, Vh, pour les deux niveaux, comme nous venons de l'enseigner : on élèvera sur la ligne OR la droite NP, parallèle au diamètre, laquelle coupera les deux cercles dans le cas de ce Problème : on menera les droites CP, CK, au centre par les points P & L, & les Sinus gP, fK, EL, aussi-bien que les droites AX, AP, de direction.

Cela posé, les secteurs semblables SLC, hKC donnent CS, Ch :: EL, fK; mais CS, Ch, sont connus, puisqu'ils sont les demi-diamètres des cercles, & EL est aussi connu, puisqu'il est égal à la portée donnée; donc la ligne Kf sera connue; mais Pg étant aussi égal à la portée donnée, est aussi connu; & fK est à Pg, comme le Sinus de l'arc connu hPK, est au Sinus de l'arc hP : donc cet arc, ou son angle hCP sera aussi connu; mais l'angle hCP est le complément à deux droites de l'angle PCA : donc cet angle PCA sera aussi connu; & comme dans le triangle PCA, les deux côtés PC, CA, sont connus, les deux autres angles seront aussi connus; mais l'angle PAM de la direction cherchée, est le complément à l'angle droit de l'angle CAP, que nous venons de connoître : donc l'angle PAM, de la direction cherchée sera connu.

Soit de même une portée NP, (Fig. 74.) connue d'une projection connue pour un but au niveau de la batterie, & qu'on demande une portée égale LM pour un but, qui est au-dessus du niveau de la batterie, & dont on connoît la hauteur LN au-dessus de la batterie : tirant les mêmes lignes que dans le cas précédent, les secteurs semblables AGB, CGD, donnent GA, CG :: QB, ID; or les trois premiers termes sont connus : donc ID sera aussi connu; mais EF étant égal à la portée donnée, nous connoissons sa valeur, & ID est à EF, comme le Sinus de l'arc connu CD est au Sinus de l'arc CF; donc l'angle CGF, qui est mesuré par cet arc, sera aussi connu; & par conséquent l'angle FGN, qui est le complément à deux droites de l'angle CGF, sera aussi connu : donc tout le triangle FGN

sera connu; puisque nous connoissons deux côtés & l'angle compris; mais l'angle GNF est le complément à l'angle droit de l'angle FNO de la direction que nous cherchons; donc cet angle sera connu.

Comme on peut tirer non-seulement par la direction AP; mais encore par la direction Ax sur le point N, (Fig. 73.) on trouvera l'angle CAx de la direction Ax de la même façon qu'on a trouvé l'angle PAM; car l'arc hP est égal à l'arc Vx, puisqu'il est renfermé entre les deux parallèles hO, PN: donc l'angle VCx sera connu; & par conséquent connoissant les deux côtés AC, Cx, qui sont rayons des deux cercles, & connus, & de plus l'angle compris ACx, on connoitra par la Trigonométrie, l'angle CAx, qu'on cherche pour le niveau OR, au-dessus de celui de la batterie.

On fera le même raisonnement lorsqu'on peut tirer par deux directions NF, ou NR, (Fig. 74.) sur un but au-dessus du niveau de la batterie, dans un niveau quelconque LM.

Bien de gens ont crû jusqu'à présent que la plus grande portée d'une pièce étoit par une direction AN de 45 degrés (Fig. 75.); ce qui n'est vrai dans le système même, que lorsque le but est au niveau AG de la batterie; car dès que le but est en-dessus ou en-dessous de ce niveau AG de la batterie, la plus grande portée HT = CB ne peut jamais être sous la direction AN: cela est évident, pour un niveau quelconque PV au-dessus de la batterie, puisque le cercle BSL, qui renferme les projections pour ce niveau étant concentrique, son demi diamètre CS, sera moindre que CR; & par conséquent la direction AS, qui donne la plus grande portée CS, pour le niveau PV, sera plus élevée que la direction AR, qui donne la plus grande portée pour le niveau AG de la batterie, laquelle direction forme un angle NAG de 45 degrés, avec l'horizontale AG, comme nous l'avons démontré (Chapitre premier, Partie seconde); donc lorsque le niveau PV sera au-dessus de celui de la batterie; la direction AS, qui donne la plus grande portée CS sur ce niveau, sera toujours au-dessus de 45 degrés.

Au contraire, lorsque le niveau HK est au-dessus de celui de la batterie, la direction AB, qui donne la plus grande portée CB, sera toujours au-dessous de 45 degrés: ce qui est aussi évident: le rayon CR, du cercle qui comprend les portées pour le niveau AG de la batterie, sera toujours moindre que le rayon cB du cercle qui comprend les projections pour le niveau HK: or ces deux cercles étant concentriques, il est évident que l'angle RAC de la direction AR de 45 degrés, sera moindre que l'angle BAC de

la direction AB ; puisque le côté opposé CR au premier angle , est moindre que le côté opposé CB à celui-ci , & qu'ils ont le côté CA commun.

Or il est aussi évident que cet angle BAG est indéterminé , & qu'il dépend du rapport du côté AC, qui est le rayon du cercle DRA, qui comprend les portées au niveau de la batterie , au côté CB, qui est le rayon du grand cercle qui comprend les portées pour le niveau HK ; & comme ce rayon CB dépend de la hauteur AH de la batterie , au-dessus du niveau HK : ces hauteurs peuvent varier à l'infini ; & par conséquent cet angle aussi.

L'on voit qu'il est facile de le déterminer , dès qu'on connaît les deux rayons *par la Géométrie* ; car l'on aura CB est à CA, comme le Sinus total à la tangente de l'angle CBA, ou de son alterne BAG, qu'on cherche.

L'on a toujours disputé sur cet angle , qui donne la plus grande portée d'une pièce ; car la raison qui a entretenu les disputes parmi les gens de pratique , vient sans doute de la différence du niveau auquel on n'a pas assez égard , outre la résistance du milieu , qui doit réellement changer cet angle , quoique les buts soient au niveau de la batterie , comme nous l'allons voir dans la suite.

Dans les deux derniers Problèmes on a supposé qu'avec la force correspondante au diamètre AM, ( *Fig. 76.* ) on puisse tirer à la distance AD ; mais comme nous avons déjà vu , en parlant de la construction des tables , qu'à mesure que la hauteur AG de la batterie au dessus de la plaine gTT sera plus grande , les mobiles par la direction AB iront plus loin ; cette hauteur Ag peut être assez grande , pour que la portée Kn ou GN par la direction AB, excède de beaucoup la plus grande portée de cette force ; il arrivera pour lors que la distance GN ou Kn, en laquelle on se propose de jeter une bombe , ne répondra à aucune des lignes qu'on peut prendre dans le cercle mfa ; pour lors la règle sera la même , & voici comme il faut se conduire dans ce cas là.

Il faut faire cette analogie ; comme la portée connue quelconque Ar est au Sinus de l'arc double de son élévation ; ainsi la portée GN proposée , sera au Sinus d'un arc double de celui de l'élévation qu'il faudroit donner à cette pièce , pour y porter la bombe au point T sur la plaine GT, lequel Sinus j'appelle S ; il est certain que ce Sinus sera dans ce cas plus grand que le Sinus total 100000, qui répond au Sinus de l'arc de 90, double de celui

Aa iij

de 45, qui est la direction qui répond à la plus grande portée Kf de cette pièce ; mais cela n'importe en rien, & nous indique seulement que sur le niveau AD de la batterie, on ne sçauroit jeter une bombe à cette distance AD ; mais cela n'empêche point qu'on ne puisse la jeter sur le niveau gT à cette distance, & pour lors il faut dire comme auparavant ; comme le rayon KG du grand cercle, correspondant au niveau gT, est au petit rayon KA, du cercle correspondant au niveau AD de la batterie ; ainsi ce Sinus S qu'on vient de trouver au Sinus VB de l'arc CB, ou de l'angle CKB ; ce qui nous suffit pour trouver l'angle BAD de la direction AB, ou l'angle KAF de la direction AF, qui porte sur le point T, situé dans le niveau gT, ainsi que nous l'avons vu ; si le cas est possible, le Sinus répondra à un angle ; s'il ne l'est pas, il sera plus grand que le Sinus total ; ce qui nous indique que sans augmenter la force ; on ne peut jeter une bombe à cette distance sur la plaine gT.

### PROBLEME.

L'on suppose qu'on ne peut faire aucun coup d'épreuve au niveau AD de la batterie, & que l'on n'ait pu faire le coup d'épreuve que sur un niveau TT ou OP, au-dessous ou au-dessus de celui de la batterie ; l'on demande quel est le diamètre Am du cercle *mqfA*, qui comprend les portées au niveau Ad de la batterie, & quel est le diamètre du cercle *LhM*, qui comprend les portées pour le niveau GN, ou le cercle *xyz*, qui comprend les portées pour le niveau OP.

La solution facile qu'on tire de ma méthode pour ce Problème, qu'il seroit assez difficile de résoudre par les autres méthodes ordinaires, en fera voir l'avantage ; car il est certain que jusqu'à présent l'on a supposé que le coup d'épreuve fût toujours fait dans une plaine au niveau de la batterie ; cependant il arrive bien des cas où cela n'est pas toujours commode, & l'on s'y trouveroit assez embarrassé pour en trouver la solution.

Pour le résoudre, il faut considérer que l'on a démontré que les carrés des directions AC, AB, AF, AG, sont proportionnels aux lignes de chute correspondantes Cg, BT, FT, &c ; c'est-à-dire  $\overline{ax}^2, \overline{AX}^2 :: xx, XX$  ; d'où il suit évidemment que  $\frac{ax}{X} = a$  & de même  $\frac{AX}{X} = a$ , & par conséquent ayant aussi par la nature du cercle *xx*,  $ax :: ax, aa$  ; il s'ensuit que puisque *aa* représente

toujours le diamètre du cercle  $mqfA$ , qui comprend les portées pour le niveau  $Ad$  de la batterie, si l'on divise une direction  $ax$  quelconque ou  $aX$  par son  $x$  correspondant, on aura  $\frac{ax}{x}$  ou  $\frac{aX}{X} = a$ ; & par conséquent  $\frac{aaax}{xx}$  ou  $\frac{aaXX}{XX} = aa$ .

Soit la portée  $AD$  connue du coup d'épreuve, la direction  $AB$  connue dans le triangle  $ABT$ , nous connoissons le côté  $AB$  & les angles: donc nous connoissons aussi  $BT = xx$ : donc  $\sqrt{BT} = x$ ; mais  $AB$  connu  $= ax$ : donc  $\frac{AB}{\sqrt{BT}} = a$  ou  $\frac{ax}{x} = a$ , & en le quarrant, on aura  $aa$  pour le diamètre  $Am$ , qui sera celui du demi-cercle  $mqA$ , qui comprend les portées au niveau de la batterie; par le moyen de ce diamètre on connoitra, comme nous venons de l'enseigner, le diamètre  $Kg$  du cercle qui renferme les projections pour le niveau  $TT$ ; & de même tout ce qu'on peut rechercher là-dessus, comme nous venons de le voir.

Si l'on n'avoit pû faire le coup d'épreuve que sur le niveau  $OP$ , on eût opéré de la maniere suivante.

Soit la direction  $AB$ , (*Fig. 77.*) du coup d'épreuve; dans le triangle  $ABm$  nous connoissons le côté  $Am$ , & les angles; & par conséquent nous connoissons la direction  $AB$ , & la chute  $Bm$ ; nous connoissons aussi  $Nm$  qui est la hauteur de la plaine  $PO$ , au-dessus du niveau  $AD$  de la batterie, donc nous connoîtrons  $Bm = Nm = BN = xx$ ; & par conséquent  $\frac{AB}{\sqrt{BN}} = a$  ou  $\frac{ax}{x} = a$ , dont le quarré  $aa = AM$ , est le diamètre du cercle  $MFA$ , qui comprend les projections, pour le niveau  $AD$  de la batterie, par le moyen duquel on peut résoudre tous les cas possibles, comme nous l'avons vû.

Nous avons dit que les trois cercles qui comprennent les projections pour des buts au niveau de la batterie, au-dessus ou au-dessous sont concentriques; mais il faut observer que le cercle qui renferme les projections qui sont au-dessus du niveau de la batterie, n'est jamais un demi-cercle entier; car il y aura toujours des directions qui ne le couperont point, & la grandeur de cet arc sera terminée par la direction tangente  $AE$ , puisque toutes les directions qui sont au-dessous n'entrent point dans le cercle, & ne peuvent porter au-dessus du niveau du but  $PO$ , & que la direction de la tangente  $AE$  rasera ce niveau: quant aux autres directions qui sont au-dessus de la direction tangente  $AE$ , il est visible qu'elles

porteront au-dessus du niveau OP, & qu'elles seront par conséquent toutes renfermées dans l'arc ME.

## SECTION SECONDE,

*Seconde Hypothèse sur les Projections, en supposant le mouvement d'impulsion affoibli par la résistance de l'air.*

### CHAPITRE PREMIER,

*Sur la diminution de la vitesse d'impulsion, dans lequel on fait voir la nécessité qu'il y a d'avoir égard à la résistance de l'air dans nos Projections.*

**L**A résistance de l'air contre le mouvement des mobiles est si généralement reconnue, qu'il n'est plus question que de trouver dans quel rapport le mouvement d'impulsion en est affoibli dans nos projections, quoiqu'il paroisse encore à plusieurs personnes que cette résistance est insensible, elle est assez considérable; car l'opinion de Galilée sur le mouvement ne subsiste, & n'a été introduite que pour faciliter la pratique ordinaire dont nous nous servons pour pointer les pièces selon les éloignemens & les situations des buts que l'on se propose d'atteindre; Galilée lui-même dans le quatrième Dialogue des deux nouvelles Sciences, reconnoit cette diminution d'impulsion causée par la même résistance de l'air, & parle en ces termes.

*Tirez d'une hauteur de 100 brasses, ou plus une arquebuse chargée d'une balle de plomb, verticalement du haut en bas sur le pavé, & tirez avec une même charge, & la même arquebuse sur la même pierre, verticalement de la même manière qu'auparavant de la distance d'une brasses ou deux, & voyez laquelle des deux bales est la plus écrasée & aplatie; parceque si la balle qui a été tirée de plus haut est moins écrasée, & moins aplatie que celle qui a été tirée de près; c'est marque que l'air l'aura retardée en retardant le mouvement d'impulsion que la poudre lui a imprimée au commencement de son mouvement; & que par conséquent l'air ne sçauroit lui donner ce degré de vitesse, de quelle hauteur que vous la laissez tomber, que si la vitesse d'impulsion imprimée par*

*par la poudre, ne surpassoit point la vitesse que la balle pourroit acquérir, en tombant de cette hauteur, alors la balle qui vient de plus haut, devoit être plus applatie que celle qui viendrait de moins haut.*

Je n'ai pas fait cette expérience de Galilée ; mais je panche à croire qu'une balle d'arquebuse ou de canon qui tomberoit d'une hauteur, quelque grande qu'elle fût, ne feroit jamais le même effet, ni la même percussion qu'elle fera lors qu'on la tire contre une muraille de près ; c'est-à-dire de si près, que le frottement de l'air qui la retarde dans son passage, ne puisse détruire la force d'impulsion surnaturelle de la poudre.

L'Académie de Florence a fait cette épreuve ensuite du sentiment de Galilée, avec une arquebuse rayée contre un devant d'une cuirasse, & a reconnu que les coups tirés de près s'enfonçoient beaucoup plus que ceux qui étoient tirés de loin perpendiculairement du haut en bas : parceque, disent ces Académiciens, l'air retarde, & détruit plus la vitesse de la balle à mesure que le trajet de la balle est plus long.

L'Académie de Florence, pour connoître si la direction des pièces pourroit affoiblir le mouvement d'impulsion imprimé au mobile par une force quelconque, a fait aussi ces deux expériences suivantes.

La première avec une petite pièce d'une livre de balle de fer ; mise verticalement, & fixée sur une charette tirée à six chevaux, de sorte que la pièce étoit verticale à l'horison ; on essaya de faire plusieurs décharges avec une même charge, les uns tandis que la charette étoit fixe & sans mouvement, & les autres tandis que les chevaux la tiroient à toute bride sur une plaine bien unie : dans les premières la balle tomboit fort près de la pièce, lorsque le coup partoit, tandis que la charette étoit ferme & en repos, & lorsque la charette étoit en mouvement, & que les chevaux couroient à toute bride après que la charette avoit parcouru 64 brasses, depuis le départ du coup jusqu'à ce que le boulet fût retombé, les boulets n'étoient en arrière de la charette que d'environ quatre brasses, & le tems du mouvement des uns & des autres étoit égal ; c'est-à-dire que le boulet demeuroit autant en mouvement quand la pièce étoit en repos, que lorsque le coup partoit, tandis que la pièce étoit en mouvement : cette impulsion lui venoit sans doute de la vitesse imprimée par la course des chevaux, & à la pièce & au boulet qui y étoit renfermé ; & c'est pour cela que le boulet parcourait 60 brasses lorsqu'il partoit, tandis que la pièce couroit,

au lieu qu'il retomboit à peu près sur la pièce , lorsqu'elle tiroit étant en repos.

L'on voit par cette expérience que la vitesse initiale d'impulsion ne change point par la direction de la pièce , comme nous en convenons dans cette seconde hypothèse , & comme Messieurs de l'Académie de Florence vouloient le reconnoître ; mais aussi l'on voit que la résistance de l'air a retardé le mouvement d'impulsion inprimé au mobile de la pièce par la course des chevaux de quatre brasses sur la distance de 64, qui est une 16<sup>e</sup> partie ; puisque la vitesse des chevaux étant celle même du boulet , les espaces parcourus en des tems égaux devoient être égaux ; au lieu que le boulet se trouvant retardé par la résistance de l'air parcourroit quatre brasses de moins que les chevaux.

La seconde expérience se fit avec une arcбалêtre de celles qui se bandent avec le capestan avec des bales de plomb du poids environ de trois onces, la charette eût le tems de parcourir 78 brasses, depuis le départ de la bale, jusqu'à ce qu'elle fût retombée, & elle tomba environ six brasses en arrière , & lors qu'au lieu d'une bale de plomb on tira une bale de craye ordinaire sur 100 brasses que la charette avoit parcouru : les bales tomboient 17 brasses de moins en arrière , d'où ces Académiciens concluent eux-mêmes qu'il falloit que l'air diminuât, par la résistance , la vitesse des mobiles, qui ont de la pesanteur, & cela dans la raison directe de leur plus grande legereté.

C'est aussi le sentiment de l'Académie Royale des Sciences , & de tous les Savans : Mr. Blondel , dans son art du jet des bombes, n'a pas osé en disconvenir ; & tout ce qu'il a fait pour favoriser son système, est de dire que cette diminution étoit comme insensible , & que l'augmentation de la durée du mouvement compensoit la diminution de la vitesse par la résistance de l'air , en quoi il s'écarte de la vérité, puisque les retardemens dans des distances considérables portent beaucoup plus de variation qu'il ne le suppose , ainsi qu'on peut s'en instruire par les épreuves , & qu'on l'a établi par de fortes conjectures, auxquelles on ne peut résister de bonne foi : Mr. Blondel , lui-même , dans son art du jet des bombes, parle ainsi : *Quoique tout ce que je viens d'expliquer fasse assez connoître , que ce que l'on dit contre notre hypothèse , au sujet de la composition des deux mouvemens , dont l'un est égal , & l'autre uniformément accéléré , n'est pas capable de la détruire ; je ne voudrois pas néanmoins m'opiniâtrer à soutenir aveuglement , que par ce mélange il*



n'arrive jamais aucune mutation ni à l'un ni à l'autre ; car bien qu'il fût véritable que la pesanteur ne soit jamais oisive, & qu'elle agisse toujours également sur un corps, soit qu'il soit en repos, soit qu'il soit emporté de quelle rapidité que ce puisse être, il ne s'ensuit pas pour cela que les espaces qu'elle lui fait parcourir sur les perpendiculaires soient toujours les mêmes dans les mêmes tems, quoique peut-être ils seroient toujours dans les mêmes proportions.

Nous voyons dans notre air, & dans le mouvemens des corps qui sont autour de nous, qu'un poids tombant parcourt environ trois pieds huit lignes & demie au commencement de sa chute, dans le tems d'une demie seconde, & environ douze pieds deux pouces dix lignes dans celui d'une seconde entiere, & ainsi du reste, en faisant les espaces proportionnels aux quarrés des tems ; mais qui peut nous assurer que dans un air beaucoup plus élevé ou plus abaissé vers le centre de la terre, plus pesant ou plus léger, ou même agité d'une autre maniere que le notre, un corps en tombant ne parcourt pas un espace plus grand ou moindre que celui de trois pieds huit lignes & demie : dans la premiere demie seconde du tems de sa chute, & que les autres espaces dans la suite de leurs mouvemens, sont entr'eux en proportion des quarrés des tems.

Si l'air, comme nous le voyons (continue Mr. Blondel) par les expériences admirables du Baromètre, ne pèse jamais plus que lorsqu'il est le plus pur, le plus serein, & le moins agité ; comme au contraire, il ne paroît jamais plus léger que lorsqu'il est battu des vents, ou chargé de nuages épais, lesquels y font apparemment des mutations, qui pour nous être inconnues ne laissent pas de suspendre en quelque maniere l'effet de sa pesanteur naturelle. Pourquoi ne pourrions nous pas, par la même raison, présumer que la violente rapidité de l'impression que le feu de la poudre communique à un boulet de canon, ne puisse au sortir de la pièce interrompre l'effet ordinaire de la pesanteur, & faire que les espaces qu'il parcourt sur les perpendiculaires dans le commencement de son mouvement, ne soient pas si grands qu'ils seroient, si le boulet n'avoit point d'autre impression que celle de sa gravité ; quoique ces espaces fussent toujours dans la proportion des tems du mouvement.

Quoiqu'il en soit néanmoins, cette difference ne s'auroit tout au plus faire autre effet sur la ligne de projection des mobiles, que de les rendre peut-être un peu plus droites au commencement de leur course qu'il ne faudroit, pour être exactement parabolique ainsi que Galilée l'a fort bien remarqué, sans que pour cet effet les proportions de leurs étendues,

*suivant la différence de leurs directions , & suivant les nombres qui leurs sont assignés dans les tables que nous avons proposées ci-devant , se trouvent aucunement altérées.*

Le Savant feu Mr. de Varignon , dans son traité du mouvement des eaux jaillissantes , nous donne la raison des obstacles qui empêchent que la hauteur des jets d'eau verticaux , ne soit égale au perpendicule de l'eau , ce qui devoit être évidemment ainsi , si l'air joint à d'autres obstacles ne l'empêchoit ; il convient aussi de la résistance de l'air ; & la table pour les hauteurs des eaux jaillissantes de l'ingénieur Mr. Mariote , prouve aussi que la résistance de l'air n'est pas si insensible que le veulent dire les Sectateurs de l'hypothèse de Galilée ; puisqu'une fontaine dont la hauteur seroit de 135 pieds 4 pouces , ne peut pas fournir un jet d'eau que de la hauteur de 100 pieds : Mr. de Varignon & tous les savans Philosophes , conviennent aussi de la résistance de l'air contre les oscillations d'un pendule , qui lui empêche de remonter à la hauteur d'où il est descendu ; ce qui peu à peu , comme l'expérience & la raison nous le persuadent évidemment , détruit entièrement la vibration du pendule.

L'imagination peut facilement concevoir l'égalité du mouvement d'impulsion , en supposant qu'une verge inflexible enfile la verge , ou le mobile comme le seroit un boulet enfilé , & qu'elle soit poussée continuellement par une puissance quelconque A , ( Fig. 78. ) par une direction horizontale AC , ou par une direction élevée AB au-dessus de l'horison AC , ou par une direction abaissée AF au-dessous de l'horison vers le point B & F : mais si nous réfléchissons que la force qui pousse le mobile dans les armes à feu n'est point permanente , & qu'elle ne redouble point les efforts sur le mobile dès qu'il est dehors de la pièce , pour le chasser de A vers B , C , ou F : alors on aura beaucoup de peine à concevoir comment ce mouvement d'impulsion subsiste sans affoiblissement malgré la résistance de l'air , qui étant un fluide à ressort , apporte toujours une nouvelle résistance à chaque instant : au lieu que la force d'impulsion de son côté ne peut être que tout au plus égale ; or cette résistance de l'air est homogène à la force de la puissance même qui chasse le mobile , puisque cette puissance n'est autre qu'une disposition de l'air même causée par l'inflammation de la poudre ; comme nous l'avons vu dans la première Partie de cet Ouvrage. L'air après tout est un fluide qui a du poids , du ressort , & par conséquent peut faire une résistance ; & puisque cette

résistance est toujours homogène à l'action de la puissance qui agit le mobile, elle doit donc entrer dans la composition du rapport de son mouvement : l'on ne sçauroit nier cette résistance indépendamment des sentimens des Savans qui l'admettent ; puisque les corps d'une pesanteur spécifique plus grande, qui tombent du haut en bas, tombent beaucoup plus vite que ceux d'une pesanteur spécifique moindre, quoique le poids d'un corps soit égal à celui de l'autre ; car la gravité du corps étant le principe unique de son mouvement dans sa chute, si l'air n'apporte aucune résistance, le poids d'une livre de coton tomberoit aussi vite que celui d'une livre de plomb, ce qui est faux, & ne peut provenir que du plus grand volume que le coton occupe de plus que le plomb ; c'est pourquoi formant une plus grande base, il s'oppose à une plus grande colonne d'air, laquelle oppose une plus grande résistance, & retarde sa chute : le même effet se fait sentir dans les autres directions des mobiles agités par des causes extérieures, tout comme dans les directions verticales des graves agités par le principe interne de la gravité des mobiles ; car si l'on tire avec la même force un boulet de liège ou de coton, ils n'iront pas si loin que ceux d'une autre matière d'une pesanteur spécifique plus grande, telle que le chêne, le fer, le plomb, l'or, lesquels à proportion de leurs plus grandes pesanteurs spécifiques iront toujours plus loin, quoique poussés avec la même vitesse initiale ; & quoi qu'ils soient d'un même poids, & cela par la même raison que nous venons de dire, qui est que contenant sous un moindre espace un moindre poids, ils forment une plus petite base ; & par conséquent heurtent une moindre colonne d'air, laquelle oppose une moindre résistance ; car si les colonnes résistent, elles résistent par leur pesanteur ; or ces colonnes étant d'une même hauteur, comme on ne sçauroit en douter, elles agiront dans la raison de leurs bases contre les corps étrangers, tout comme elles pèsent selon leurs hauteurs entr'elles ; or on ne sçauroit nier que l'air n'ait de la pesanteur, & elle est si bien établie, que ce seroit vouloir grossir inutilement ce volume, de vouloir l'établir en répétant toutes les expériences physiques de l'Académie de Florence, & de l'Académie Royale des Sciences par Mr. Mariotte, & de tous les Philosophes modernes, dont chacun est instruit à présent : une preuve convaincante que la pesanteur de l'air arrête le mouvement des mobiles d'une moindre pesanteur spécifique, c'est que si un boulet de plomb est creux, il ira moins loin qu'un autre boulet de

plomb de même calibre, & qui n'auroit aucun vuide, s'ils sont chassés tous deux avec la même vitesse initiale, ce qui ne provient que de ce qu'occupant un plus grand espace, & pesant moins que lorsqu'il n'a pas de vuide, il est regardé comme un poids de moindre pesanteur spécifique, que celle du plomb comparée avec un boulet de plomb même; or puisque l'air est fluide, & qu'il résiste au mouvement des mobiles, il résistera donc dans la même manière que l'eau résiste à un fardeau agité dans l'eau, soit par une force interne, comme par sa gravité dans sa chute, soit par une cause externe, comme par une arme à feu ou autre puissance quelconque; il n'y a qu'à jeter un boulet dans l'eau, on voit qu'il va beaucoup plus lentement que hors de l'eau, à proportion de la condensation & légèreté spécifique de l'eau, il ira ou plus vite ou plus lentement.

La résistance de l'air contre le mouvement des mobiles, sera à la résistance de l'eau contre les mêmes mobiles poussés avec la même force, comme le poids de l'eau est au poids de l'air; mais la pesanteur spécifique de l'eau a une raison sensible à la pesanteur spécifique de l'air, puisqu'il souleve une colonne d'eau de 30 à 33 pieds de hauteur: donc elle doit être considérée, & n'est pas de si petite conséquence qu'on le dit, puisqu'on peut regarder cette résistance comme une puissance capable de remuer, & de soulever par sa seule pesanteur un fardeau de 2376 livres, qui est le poids de 33 pieds cubes d'eau, à raison de 72 livres le poids d'un pied cube d'eau, d'où il suit que l'air étant plus pesant sur les lacs, les étangs, les marais, les rivières, & la mer: la résistance de l'air y doit être aussi plus forte que le mouvement des mobiles; nous observons aussi que les portées des pièces dans ces situations sont beaucoup moindres que dans des endroits élevés, où l'air est moins chargé de parties terrestres, & oppose une moindre pesanteur contre le mouvement des mobiles: certainement cette force de 2376 livres; & cette différence qu'il y a d'un tir d'une pièce sur l'eau, au tir d'un autre dans un air épuré, est trop considérable pour être regardée comme d'aucune conséquence contre l'impulsion des mobiles; car si cette différence de la gravité spécifique d'un air à l'autre, peut elle seule diminuer si sensiblement le mouvement sur une petite étendue de la portée d'une pièce, donc toute la gravité entière de l'air de la mer fera une grande diminution sur une vaste étendue, en supposant que la pièce soit infiniment élevée au-dessus de la mer.

## CHAPITRE SECOND,

*Où l'on donne un principe de pratique, pour déterminer la  
résistance de l'air au mouvement d'impulsion, & à  
celui de sa chute.*

**L**A résistance de l'air a été traitée par plusieurs auteurs qui ont établi différens systèmes : Wallis est le premier qui en ait écrit ; il établit d'abord les résistances instantanées comme les vitesses restantes à la fin de chaque instant : c'est sur ce principe qu'il établit son calcul ; mais dans le même endroit il ajoute qu'on peut dire que les résistances sont comme les quarrés des vitesses ; & que si l'on aime mieux s'en tenir au second sentiment, il y souffrira de bon cœur ; après Wallis, Neuton, Bernoulli, Hugen, Hermand, & généralement tous les Savans de l'Europe, se sont déclarés pour les résistances selon les quarrés des vitesses ; & ils ont appuyé leur choix sur plusieurs expériences, & sur tant de raisonnemens physiques, qu'il semble qu'il y auroit une espèce de témérité de vouloir penser autrement ; il faut cependant avouer que de quelque manière qu'on établisse la résistance, il se trouve de si grandes difficultés, quand on en veut venir à la pratique, qu'il n'est presque pas possible de les résoudre ; c'est ce qui m'a obligé de prendre un autre parti dans cet Ouvrage, dont le but est plutôt d'instruire les gens de guerre, que de donner des principes trop exacts & trop géométriques, qui ne pourroient servir que pour une speculation infructueuse.

La courbe de projection, selon Galilée, étant toujours une parabole, soit que le but soit au niveau de la batterie, ou en-dessus ou en-dessous, soit aussi que les directions soient élevées, horizontales ou abaissées, la question de la résistance de l'air se réduit à connoître la résistance que l'air fait au mobile dans le cours de cette courbe ; & voici les voyes par lesquelles on y peut parvenir.

Soit une projection horizontale ABC, (Fig. 79.) dont la courbe est ADC. Si l'on conçoit que cette courbe soit coupée en une infinité de petites parties, & que des points de division on tire des horizontales & des verticales qui se coupent, on aura une infinité

de petits triangles rectangles, dont les hypoténuses feront les arcs de la courbe que l'on peut regarder comme des petites lignes droites : or par les règles du mouvement composé, cette hypoténuse étant regardée comme une force, les deux côtés du triangle doivent être regardés comme deux forces équivalentes à la force de l'hypoténuse ; & par conséquent la résistance que l'air fait à chaque hypoténuse, est égale à la résistance qu'il feroit à ces deux côtés.

Or comme tous les côtés parallèles à l'horison pris ensemble, sont égaux à l'amplitude AC, & que tous les côtés verticaux pris ensemble, sont égaux au double de la plus grande hauteur DE de la parabole, ou à la droite EF, GC ; il s'ensuit que la résistance que l'air fait à la courbe, est égale à la résistance que l'air feroit aux deux lignes AC, CG ; mais en tirant la droite AG que nous considérons comme une force, la résistance que l'air feroit à cette force AG, seroit égale à la résistance qu'il feroit aux deux forces AC, CG, par les mêmes lois du mouvement composé ; donc la résistance à la parabole est égale à la résistance que l'air feroit à la force AG : ainsi il ne s'agit que de déterminer cette résistance ; car cette résistance étant trouvée, & supposons qu'elle soit exprimée par la droite GM, nous n'aurons qu'à abaisser du point M une perpendiculaire MN sur l'amplitude ; & la droite NC nous fera connoître sur l'amplitude ce que la résistance de l'air fait perdre aux portées de Galilée ; ce qui est la principale chose que l'on doit chercher dans le jet des bombes ; quand on aura une fois connu la véritable portée sur AG, on n'aura qu'à prolonger la perpendiculaire MN, jusqu'à ce qu'elle coupe la direction de Galilée en P, la droite PB marquera la perte que fait cette direction par la résistance de l'air ; car l'air résistant toujours selon une certaine loi, les directions perdront à proportion de leurs longueurs, & il est visible que dans la figure la perte GM est à la droite GA, comme la perte PB est à la droite BA ; nous prendrons les pertes sur les directions de Galilée, pour décrire les courbes qui renferment les projections selon la résistance de l'air, comme on le verra plus bas ; il ne faut pas s'embarrasser que les pertes soient plus grandes que les véritables GM ; parceque la perpendiculaire PN abaissée sur l'amplitude, nous donnera toujours la même différence NC de la portée AC de Galilée à la portée AN selon la résistance.

Soit de même une projection ANB, (Fig. 80.) dont le but B est au-dessous du niveau AM de la batterie A ; on prouvera, comme ci-dessus, que la résistance faite à la portée ANF de la parabole, est

est égale à la résistance que l'air feroit à la droite AR, & que la résistance à l'autre partie FB étant égale à la résistance que l'air feroit aux deux droites FM, MB est par conséquent égale à la résistance qu'il feroit à la droite FB ; donc la résistance à toute la parabole ANFB, est égale à la résistance aux droites AR, FB, prises ensemble : du point R, je mène RH parallèle à l'horison ; je prends HD égale à MB, & menant la droite RD, le triangle rectangle RDH est égal au triangle rectangle FMB ; car ces deux triangles ayant les deux côtés autour de leur hypoténuse égaux chacun à chacun, l'hypoténuse RD est par conséquent égale à l'hypoténuse FB ; ainsi la résistance aux droites AR & RD, est égale à la résistance au côté AD, ou aux côtés AM, MD, d'où il est aisé de conclure que la résistance à la droite AD, est égale à toute la résistance faite à toute la parabole.

Soit encore la projection ABC, (Fig. 81.) pour un but C, au-dessus du niveau AH de la batterie A ; si l'on inscrit dans la parabole des petits triangles rectangles, comme nous avons fait dans le premier cas, l'on trouvera par le même raisonnement que nous avons fait, que la résistance à la partie AB de cette parabole, est égale à la résistance que l'air feroit aux droites BG, GA, ou à la diagonale AB, & que la résistance à la partie BC, est égale à la résistance que l'air feroit aux droites BF, FC, ou à la diagonale BC : donc la résistance à la parabole BC, est égale à la résistance que l'air feroit aux droites AB, BC ; je mène BE parallèle à l'horison, & prenant ED = EC, le triangle rectangle EBD est égal, & semblable au triangle rectangle BEC : donc BD = BC : donc la résistance à la parabole est égale à la résistance aux deux droites AB, BD ; je mène la diagonale AD ; & comme la droite DH est égale à la droite BG + la droite BF ou DE, & que la droite AH est égale aux droites AG + GH ou BE ; il s'ensuit que la résistance aux deux droites DH, HA est égale à la résistance aux deux droites AB, BD, ou à la parabole ; mais la résistance à la diagonale DA, est égale à la résistance aux deux droites DH, HA : donc elle est égale à la résistance à la parabole.

Il faut observer en passant que nous prenons la résistance sur les diagonales, afin d'avoir tout d'un coup la résistance aux deux mouvemens, l'un horizontal, & l'autre perpendiculaire.

L'unique point auquel je m'attacherai dans la suite est, que la somme des vitesses perdues à la fin d'un tems quelconque & déterminé, est toujours comme le quarré de ce tems : ce principe ne

s'accorde pas tout-à-fait avec ce que les savans Geomètres ont dit ; mais il ne s'en éloigne pas aussi de beaucoup, si l'on a égard à la rapidité du mouvement & à son peu de durée, surtout lorsque l'on tire au niveau de la batterie : au reste, je n'entrerai point ici dans le détail des preuves qui pourroient établir ce que je dis : cela demanderoit des calculs ennuyeux & fatigans, dont on ne tireroit aucune instruction ; il me suffit de dire que dans la pratique on trouvera qu'en suivant cette méthode, les portées en seront beaucoup plus justes qu'elles ne le sont, en suivant le système ordinaire de Galilée, ce qui ne peut être que d'une grande utilité ; je ne repère point toutes les expériences que j'en ai faites, parce que chacun peut en faire pour s'en convaincre, & que je ne donne à présent que cette pratique, me réservant d'en dire d'avantage dans le second volume.

On peut observer que les sommes des vitesses perdues étant comme les quarrés des tems, ou comme les  $xx$ , elles sont aussi comme les  $ss$ , ou comme les quarrés des Sinus des angles d'élévation, puisque ces Sinus sont proportionnels aux tems, comme nous l'avons démontré *Chapitre premier, Section premiere de cette seconde Partie* ; d'où il doit s'ensuivre que si l'on tire sous differens angles, également éloignés de  $45$  degrés, les sommes des vitesses perdues par la direction de l'angle au-dessus de  $45$  degrés, doivent être plus grandes que les sommes des vitesses perdues par la direction de l'angle au-dessous de  $45$  degrés ; & c'est ce qui arrive effectivement ; comme Mr. Blondel lui-même en convient, comme nous l'allons voir par ses propres paroles dans le *Chapitre second, Livre second, Partie quatrième, de l'art du jet des bombes*, dans sa réponse à la seconde objection.

*Il ne seroit pas plus raisonnable de contester la deuxième des raisons que l'on rapporte contre notre hypothèse, pour expliquer les alterations que la résistance de l'air peut apporter au chemin que doit faire un mobile poussé d'une force externe, dont nous avons supposé les espaces égaux qui sont parcourus en des tems égaux ; car il est vrai qu'un mobile ne sauroit détourner les parties de l'air qu'il rencontre dans son passage, sans leur imprimer de mouvement, & sans diminuer par conséquent la vitesse de celui qui lui a été imprimée du dehors.*

*Il est donc très véritable, que raisonnant à toute rigueur, les espaces qu'ils parcourent en des tems égaux avec une vitesse qui diminue continuellement, ne peuvent point être égaux, & que supposé même que le mouvement de la pesanteur qui se fait par les perpendiculaires,*



*suivoit toujours les loix du mouvement uniformément accéléré, la ligne néanmoins de projection qui naît de la composition de ces deux mouvemens, ne scauroit être parabolique, &c. & à la fin de ce Chapitre; continue Mr. Blondel : ce n'est pas qu'on ne puisse s'appercevoir de cette difference dans les autres jets, dont les portées devroient, suivant les regles, être égales, quoique le chemin qui se fait dans l'une, soit plus grand que celui qu'il parcourt dans l'autre; je veux dire dans les portées des projections qui se font sous des angles également éloignés au-dessus ou au-dessous du demi droit; car il est vrai que celles qui s'approchent le plus de la perpendiculaire, & dont les élévations sont au-dessus, ayant plus de chemin à faire que celles qui s'approchent plus de l'horizontale, & dont les élévations sont au-dessous, se ressentent plus de la résistance de l'air, & sont par conséquent tant soit peu plus courtes que les autres.*

Je le prouve encore par les expériences de Coliade Ingénieur du Roi d'Espagne, dans son Traité de la pratique manuelle de l'Artillerie, sur les portées d'un fauconneau de 3 livres de balle tiré suivant les differens points de l'équerre, parmi lesquels on peut remarquer que les portées des élévations également éloignées de 45 degrés, & qui sont au-dessus, ne sont pas égales à celles des élévations également éloignées de 45 degrés, & qui sont au-dessous; car le septième coup qui devoit tomber sur le cinquième, ne tomba qu'entre le sixième & le cinquième, le huitième qui devoit tomber sur le quatrième, ne tomba qu'entre le troisième & le quatrième, & le neuvième qui devoit tomber sur le troisième, ne tomba qu'entre celles du deuxième & du troisième; & l'on peut le confirmer par d'autres expériences faites de bonne foi, & avec attention, pour s'en convaincre pleinement, au cas que l'on doute de la justesse des épreuves qu'on pourroit citer à ce sujet.

Mr. Blondel convient lui-même, aussi bien que Galilée, que les portées en-dessous de 45 degrés, qui sont approchantes de l'horizontale, sont plus grandes que ne porte le calcul des tables; parce que, disent ces deux Auteurs, les lignes de projection dans le commencement sont presque droites: de sorte que Galilée excepte de cette regle du mouvement regulier, les effets prodigieux que le feu de la poudre imprime aux bales d'Artillerie, dont la vitesse initiale est surnaturelle.

Dans le système de Galilée, les lignes de direction correspondantes aux portées sont (ax) (*Chapitre premier, Section premiere,*  
Cc ij

*seconde Partie*) : donc puisque les sommes des vitesses perdues sur les lignes, sont comme les quarrés des tems  $xx$ , nous nommerons ces sommes  $\frac{xx}{q}$ , en mettant le dénominateur  $q$ , pour faire voir qu'elles sont moindres que les vitesses totales de chute  $ss$ ; & par conséquent nous aurons  $ax - \frac{xx}{q}$  pour les sommes des vitesses restantes; c'est-à-dire pour les lignes des véritables directions correspondantes aux véritables portées; comme les portées sont toujours moindres sur l'horizontale, que les lignes des directions  $aS$  ou  $ax$ ; (*Fig. 82.*) puisque selon le système de Galilée, elles sont comme les  $cs$  ou  $Cx$ ; c'est-à-dire comme les Sinus de complément des angles d'élévation: par leurs Sinus nous n'avons qu'à faire cette analogie:  $a, c :: ax - \frac{xx}{q}, cx - \frac{cx^2}{aq}$ ; & ce quatrième terme sera la portée, telle qu'elle est véritablement en admettant la résistance de l'air.

Quoique je sçache que la résistance de l'air n'arrête jamais le mouvement; cependant comme le mouvement devient à la fin insensible, nous pouvons le considérer dans cet état comme s'il étoit entièrement détruit dans cette hypothèse.

Dans cette hypothèse il est visible que les corps qui ont moins de pesanteur spécifique, ne seront pas si longtems en mouvement que les autres, quoi qu'ils aient été projetés avec la même force, parceque leur volume étant plus grand, par rapport à leurs masses, l'air leur opposera une plus grande résistance.

## CHAPITRE TROISIÈME,

*De la Courbe qui renferme les Projections sur des Buts situés au niveau de la Batterie selon cette seconde Hypothèse.*

**L**A résistance de l'air diminuera la force d'impulsion à proportion que la pesanteur spécifique du mobile, sera moins supérieure à celle de la colonne de l'air qui lui résiste, & à proportion encore que la force d'impulsion qui chasse le mobile, sera plus grande; puisque le nombre des lames d'air parcourues dans le premier instant, dépend de la vitesse initiale de l'impulsion, ou des espaces parcourus par la vitesse d'impulsion dans

Le premier instant du mouvement : ces rapports de vitesses & de pesanteur spécifique peuvent être combinés entr'eux d'une infinité de manieres différentes : l'air peut être ou plus léger ou plus pesant : la force d'impulsion ou moindre , ou plus forte : la pesanteur spécifique , & le diamètre des mobiles , peuvent être aussi ou plus grands ou moindres : il s'ensuit de toutes ces considerations que la vitesse d'impulsion au premier instant peut diminuer d'une infinité de manieres différentes ; & par conséquent on ne sçauroit déterminer une courbe qui puisse renfermer toutes sortes de projections de toutes sortes de mobiles faites de toutes les manieres possibles à l'infini sous toutes les élévations , parceque cette courbe variera selon les variations du Baromètre & du Thermomètre , puisque les resistances de l'air varieront selon les degrés de la chaleur & du froid , ou selon les degrés d'humidité & de secheresse de l'air , lesquelles peuvent alterer sa pesanteur spécifique d'un instant à l'autre , comme les expériences physiques nous en peuvent convaincre pleinement , indépendamment de la vitesse initiale du mobile au débouché de la pièce qui variera aussi , comme nous l'avons vu dans la premiere Partie de cet Ouvrage , par la variation des inflammations de la poudre & de son extension , & alterant cette pesanteur spécifique de l'air , chaque lamme opposera ou plus ou moins de resistance contre l'impulsion du mobile , ce qui variera les valeurs de  $-\frac{1}{q}$  qui exprime la resistance initiale ; & par conséquent celle de  $-\frac{xx}{q}$  qui exprime la somme des resistances à la fin d'un tems déterminé.

Cependant la vitesse perdue au premier instant étant déterminée , toutes les sommes des autres vitesses perdues dans la suite des instans de la durée du mouvement de l'impulsion seront toujours entr'elles dans la raison des quarrés des tems écoulés , pendant lesquels ce mobile par l'impulsion a été en mouvement sous différentes élévations ; car ces quarrés sont entr'eux dans la raison des  $xx$  & les sommes des vitesses perdues dans celle des  $\frac{xx}{q}$  qui est la même ; mais les hauteurs verticales auxquelles le mobile se seroit élevé au-dessus de l'horison , si la gravité ne l'avoit abaissé , sont aussi dans la raison des quarrés des tems ; il s'ensuit que les sommes des vitesses perdues sous chaque élévation , qui sont dans la raison des quarrés des tems que le mobile demeure en mouvement sous chaque élévation , sont aussi dans la raison de ces

verticales, auxquelles le mobile se fût élevé sous chaque élévation; si la gravité ne l'eût abaissé.

Il suit puisque la somme des retardemens sur les lignes AQ des directions infinies du quart de cercle DQQQ, &c. (Fig. 83.) dans le système de Galilée, sont dans la raison des hauteurs verticales ou des chûtes AD, VB, FN, Gb, si l'on fait les lignes DM, VN::FO, GP, LK, &c. proportionnelles: de sorte que AD, DM::VB, VN::FN, FO::GB, GP::KF, KL, &c. la courbe M, N, O, P, L, A, qui passera à l'extrémité des lignes DM, VN, FO, GP, KL, &c. sera dans mon système la véritable courbe qui renferme toutes les projections du mobile A, poussé par la même AM, sur toutes les élévations infinies AD, AV, AF, AG, AK, du quart de cercle DQQQQ: de sorte que comme le demi-cercle DFGKA renferme tous les (ax) du système de Galilée, selon les différentes élévations, la courbe MNOPLA, renferme les  $ax = \frac{xx}{q}$  des véritables projections; & les sommes des vitesses perdues sur les directions, sont renfermées entre le demi-cercle & cette courbe, en supposant que le tems de la durée du mouvement, sous une même élévation, soit le même dans un système comme dans l'autre.

On connoitra ainsi la somme des vitesses perdues à la fin d'un tems quelconque; on fera deux coups d'épreuve sur le terrain, l'un en pointant la pièce sous un angle d'élévation quelconque connue avec l'horizontale, & l'autre en pointant la pièce sous une élévation d'un même angle quelconque aussi connu avec la verticale: de sorte que ces deux élévations du coup d'épreuve, seront également éloignées de 45 degrés tant en dessus qu'en dessous: si en prenant toutes les précautions requises pour s'assurer de l'égalité de la charge, & pour la rendre parfaitement en tout homogène, & pour s'assurer sur toutes choses que la pièce ne se dérange point, de sorte que le coup parte précisément sous l'angle d'élévation de son pointement: pour lors si la vitesse d'impulsion ne souffre aucun retardement par la résistance de l'air, les deux portées sont précisément égales: si elle souffre un retardement, la portée de la direction au-dessus de 45 degrés sera moindre que celle du coup qui est parti sous la direction semblable au-dessous de 45 degrés; ce qui provient selon nos principes des différences des lignes de chute VB, FN, &c. c'est-à-dire des  $\frac{xx}{q}$  &  $\frac{xx}{q}$  ou des  $\frac{xx}{q}$  aux  $\frac{ss}{q}$ , qui sont plus petites au-dessous de 45 degrés, qu'au-dessus de 45.

Supposons que la différence des deux portées soit de 45 toises : cette différence ne provient que de ce que la verticale BN, (*Fig. 84.*) par la direction AB également éloignée, & au-dessus de 45 degrés, est plus grande que la verticale NM de la direction AR, également éloignée de 45 degrés.

De sorte que la vitesse d'impulsion par la direction AR, n'a été retardée que de la ligne RM sur cette direction, & la vitesse d'impulsion par la direction AB, a été retardée de la ligne DB sur cette direction dans la raison MN, BN :: RM, DB, ou bien  $ss$ ,  $SS$  ::  $\frac{ss}{q}$ ,  $\frac{SS}{q}$ ; puisque les vitesses perdues RM, DB, sont comme les hauteurs MN, BN, selon mon système; d'où il suit que la direction AM, tombera au point P, & par la direction AB, il tombera sur le point  $q$ ; la différence  $pq$  provient de la différence de DB à RM, & des deux Sinus de complément des angles BAN, MAN, des deux directions AB : AR : nous savons donc que la différence  $pq$  des 25 toises, qui font la différence des deux portées sous ces deux élévations, est en raison composée de la différence des deux carrés des Sinus  $ss$ ,  $SS$  des deux élévations, & des Sinus ( $c$ ) de complément : ces 25 toises de différence des deux portées répondent donc à CSS —  $css$ ; c'est-à-dire au produit du carré du Sinus d'une élévation par son complément, moins le carré du Sinus de l'autre élévation par son complément; ce qui se démontre évidemment selon nos principes; car on aura sur les directions pour les valeurs de DB, & RM,  $\frac{ss}{q}$  &  $\frac{SS}{q}$ , dont les valeurs sur les horizontales seront dans cette proportion sur chaque direction AB, AM, en faisant pour chacune cette analogie AB, AN :: DB,  $\frac{AN \times DB}{AB}$ , ou  $ar$ ,  $es$  ::  $\frac{ss}{q}$ ,  $es \frac{ss}{qs}$ , ou  $\frac{css}{q^2}$ ; mais  $\frac{css}{q^2}$ ,  $\frac{css}{q^2}$  :: CSS,  $css$  : donc leurs valeurs sur les horizontales AL, seront comme CSS,  $css$ ; & parce que si l'on divise les deux premiers termes par  $CS = es$ , dans ces cas puisque les deux amplitudes sont égales, on aura  $css$ ,  $css$  ::  $S$ ,  $s$ , & au lieu des différences CSS —  $css$ , en divisant par  $CS = es$ , on aura au lieu de CSS —  $css$ ,  $S$ , dans le cas présent seulement, parce que les deux élévations sont également éloignées de 45 degrés, & que par conséquent son amplitude sera la même (*Chapitre premier de la seconde Partie*); d'où il suit que pour trouver tout à coup le retardement total  $qN$  correspondant à la hauteur BN, à laquelle selon le système de Galilée, le mobile se fût

élevé si la gravité ne l'eût abaissé : on a cette analogie  $qp, pN :: 25 \text{ toises}, \frac{qN \times 25}{qp} \text{ toises} = d$ , laquelle sera le retardement correspondant à  $qN$  par la direction  $AB$  : ou bien  $qp, pN :: 25 \text{ toises}, \frac{2N \times 25}{qp}$  laquelle sera aussi la somme des retardemens  $pN$ , par la direction  $AM$ , en l'expression analitique on aura  $S = s, S :: 25 \text{ toif. } \frac{25 \times 10. \times S}{S - s}$  pour la somme des retardemens  $qN$  correspondans à la direction  $AB$  &  $S = s, s :: 25 \text{ toises}, \frac{25 \times 10. \times s}{S - s}$  pour la somme des vitesses perdues sur l'horizontale  $pN$  correspondans à la direction  $AM$  ; c'est-à-dire comme la différence des deux Sinus de ces deux élévations également éloignées de 45 degrés  $AB, AM$ , est à un des deux Sinus ; ainsi la différence des deux portées qui est de 25 toises & connue, sera à la somme des vitesses perdues correspondantes aux directions  $AB, AM$  sur l'horizontale.

Si l'on veut connoître ce retardement  $QN$  sur la direction  $AB$ , ou le retardement  $PN$  sur la direction  $AR$ , on le trouvera par l'analogie suivante : comme le Sinus de complément de l'élévation  $AR$ , ou  $AB$ , au Sinus total, ainsi  $PN$  qu'on vient de trouver à  $RM$ , ou bien ainsi  $QN$  à  $DB$  : ce qui est aussi évident par la *Geométrie*, & par ce qui a précédé.

Prévenu de la méthode qu'on doit tenir, pour trouver le retardement  $DB$  sur la direction  $AB$  : pour trouver la courbe  $VVV, VVA$ , (*Fig. 85.*) qui renferme toutes les sommes des vitesses restantes des différentes directions (*as*)  $AF, AQ$ , de cette pièce avec la même force, il n'y a qu'à tirer les directions du point  $A$  par tous les degrés de la circonférence du demi-cercle  $FQQQA$ , & ensuite faire les lignes  $FV, AQ$  du demi-cercle dans la raison des verticales  $AF, Qq$ , &c. de sorte que  $AF (ss), FV (\frac{ss}{q}) :: Qq (ss), QV (\frac{ss}{q})$  ; & traçant par les points  $VVV$ , &c. la courbe  $VVVVA$ , sera la courbe véritable, qui comprend toutes les étendues des jets de cette pièce faites avec cette force sur toutes les élévations du quart de cercle, ce qui est évident par tout ce que nous avons établi.

Pour éviter l'embarras de trouver les proportionnelles  $VQ$  aux verticales  $Qq$ , il faudroit trouver la ligne  $FV$ , ou par le calcul, ou par le moyen de l'échelle, ou du compas de proportion dont nous avons parlé dans la *Section précédente* ; & pour lors en prenant l'ouverture

l'ouverture FV sur ce diamètre AF du demi-cercle ; & la transportant en bas du point A vers M, sur ce diamètre AF, cette distance AM fera le diamètre d'un autre cercle ABBBM, qui coupera toutes les directions AQ du grand demi-cercle ; & si l'on prend les verticales semblables Bb de ce demi-cercle MBA, elles seront précisément dans la raison des QV correspondantes : de sorte que chaque verticale Bb sera la ligne QV de sa direction correspondante AQ : ce qui est évident, puisque chaque triangle Aqq de chaque correspondante AQ, est semblable au triangle ABb correspondant, à cause des côtés parallèles Bb, qQ, & de l'angle commun QAq, BAb, & des angles ABb, Aqq alternes & égaux : donc le segment FAQ du grand demi-cercle, sera semblable au segment correspondant MAB du petit demi-cercle MBBA : donc Bb, Qq :: AM, AF ; mais AM = FV par la construction : donc Bb, Qq :: FV, AF, mais FV, AF, QV, qQ par la construction : donc Bb, Qq :: QV, Qq ; mais Qq = Qq : donc Bb = QV : & par conséquent la construction de la courbe VVVVA, sera la même, puisque ses élémens seront les mêmes.

Le rapport de FV = MA, à la chute Qq, est différent selon les différentes pesanteurs spécifiques des mobiles, comme on le verra ailleurs : ainsi il faudra autant de courbes différentes VVVA, qu'il y aura de différens rapports des QV aux Qq, ce qui fourniroit une confusion de courbes lorsque l'on auroit plusieurs pièces différentes. Si l'on veut tracer facilement toutes ces courbes sans construction, on peut diviser en 100 parties égales chaque verticale AF, Qq, & porter ces divisions sur la ligne de direction AF, AQ, correspondante ; & ayant trouvé la somme des vitesses perdues du coup d'épreuve par la direction quelconque AQ, comme nous venons de le dire : on regardera à quelle partie ce retardement répond des 100 divisions de la ligne Qq correspondante à cette direction : supposons que ce soit la 10<sup>e</sup>. partie, c'est-à-dire la 10<sup>e</sup>. division ; il n'y a qu'à faire passer la courbe qui renferme les projections, par toutes les dix divisions de chacune des autres directions AF, AQ, &c.

Il faut marquer pour cela de cinq en cinq les divisions sur chacune des directions.

De cette façon on aura moins de peine à reconnoître les courbes de chaque projection ; car l'une prendra par exemple tous les dixièmes points des directions, l'autre les vingtièmes, l'autre les cinquantièmes, &c. selon le rapport du retardement QV à la chute Qq.

Lorsqu'on ne voudra pas se servir du calcul pour trouver le premier retardement total  $DB$  ( $\frac{''}{4}$ ) du coup d'épreuve, on le cherchera sur l'instrument de cette façon suivante (Fig. 86.), après avoir fait vos deux coups d'épreuve, vous connoîtrez les deux portées  $AE$ ,  $AP$ , sur l'horizontale  $AF$ ; parce que l'on suppose le terrain du niveau, & que les points  $E$  &  $P$  où la bombe, ou autre mobile quelconque s'est arrêté, sont au niveau de la batterie  $A$ ; ensuite prenez sur l'instrument avec un compas la différence  $DN$  des deux Sinus  $Dq$ ,  $bF$ , des deux directions  $AB$ ,  $AR$ , & portez cette ouverture de compas sur le compas de proportion, de sorte que les deux pointes sont de 25 à 25 sur les branches, parce que la différence  $PE$  des deux portées est telle; (car si au lieu de 25 toises la différence eût été de 60, on eût porté cette même ouverture de 60 à 60) ensuite le compas de proportion fixé sur cette ouverture, par le moyen de la vis & de son écroue; vous prendrez tous les Sinus  $Dq$  ou  $bF$  avec un compas, & porterez cette ouverture sur le compas de proportion selon l'usage ordinaire de la ligne des parties égales, & vous connoîtrez le nombre des parties qui vous indiquera le retardement total  $EN$ ; si vous avez pris le Sinus  $Dq$ , ou bien le retardement  $pN$ , si vous avez pris le Sinus  $bF$ , & joignant ce nombre de toises  $pN$  à la portée  $Ap$ , ou bien  $EN$  à la portée  $AE$  connue, on aura toute la portée horizontale  $AN$  ( $cs$ ) que cette pièce auroit eu, si le mouvement n'eût point été retardé, il n'est plus question que de voir sur la direction  $ADB$  l'espace  $HB$  correspondant à l'horizontal  $HO = EN$ .

Prenez sur l'instrument la même distance  $AN$  correspondante à la direction  $AB$  du coup d'épreuve (car cela ne change jamais sur l'instrument, mais seulement sa valeur), portez-la sur le compas de proportion, de façon que les parties correspondantes à la portée ( $cs$ ),  $AN$  que vous venez de trouver sur les branches, soient proportionnellement ouvertes à cette distance  $AN$ , ensuite faites la ligne  $AE$  sur l'horizontale égale à cette portée, pour avoir le point  $E$ , qui représente le point du terrain sur lequel la bombe est tombée, élevez la verticale  $EH$ ; le point  $H$  sur la direction  $AB$  du coup d'épreuve, sera celui par lequel la courbe de la Fig. 85.  $VVVVA$  doit passer, de sorte que par le moyen de  $HB$  connu Fig. 86, on trouvera  $FV$  (Fig. 85.); & par conséquent le petit cercle  $MBBA$  des retardemens, dont les verticales  $Bb$ , donneront les lignes  $QV$ , à l'extrémité desquelles la courbe doit passer, ou



bien si les directions AF, AQ, sont divisées comme nous venons de le dire : voyez le quantième point répond au point HL, Fig. 85, que nous supposons ici être le 10<sup>e</sup>. point de la direction AB, & faites passer la courbe par tous les dixièmes points de toutes les autres directions, elle sera celle qui renferme la courbe de toutes les autres projections.

La résistance de l'air à la direction de la projection, étant égale à la résistance que l'air feroit à l'amplitude & à la chute, est par conséquent composée des deux résistances, dont l'une se fait contre le mouvement uniforme de la portée, & l'autre contre le mouvement accéléré de la chute ; ainsi il semble qu'après avoir pris sur la diagonale la résistance au mouvement uniforme ; je dois encore prendre la résistance au mouvement accéléré ; mais il faut observer que la résistance au mouvement uniforme ayant abrégé la direction, la chute qui part de l'extrémité de cette direction, devient aussi plus petite ; & que par conséquent la résistance de l'air à cette chute est toute trouvée, dès qu'on a trouvé la résistance à la direction ; que si l'on veut sçavoir quelle est cette résistance à la chute ; je dis que les espaces que les chûtes perdent à la fin des tems quelconques, sont entr'eux comme les cubes de ces tems ; ce que l'on trouvera ainsi : selon Galilée la direction étant  $ax$ , la chute est  $xx$  ; or en admettant la résistance à la direction de la manière dont je l'établis, la direction retardée sera  $ax - \frac{xx}{g}$  ; comme la direction de Galilée  $ax$  est à sa chute  $xx$  ; ainsi la direction  $ax - \frac{xx}{g}$  dans l'ipotése de la résistance, est à la chute qui doit lui répondre, & faisant la règle on trouvera  $xx - \frac{x^3}{ag}$  ; ainsi les espaces que les chûtes perdent sont comme les  $\frac{x^3}{ag}$  ; & comme la grandeur  $ag$  est toujours constante, ils sont comme les  $x^3$  ; c'est-à-dire comme les cubes des tems.

Il est évident que la courbe VVVVA, (Fig. 85.) qui renferme les projections sur l'horizontale Aq, n'est pas circulaire dans cette seconde ipotése, comme dans celle de Galilée ; puisque les éléments qui sont entr'eux dans la raison des  $as - ss$ , ne sont pas comme les éléments AB, ou AQ d'un cercle, qui sont dans la raison des  $(as)$ , & de même les verticales AV ou VN de cette courbe, qui sont dans la raison des  $SS - \frac{ss^2}{ag}$  ne sont pas dans la raison des verticales AF d'un cercle, lesquels sont entr'eux dans la raison des SS.

D d ij

On voit donc qu'on ne sçauroit rectifier les tables qu'on peut construire sur le principe de Galilée; car à chaque direction les rapports des retardemens aux lignes des directions seront differens, puisque ces retardemens croissent dans la raison doublée des espaces qui seroient parcourus sur les directions dans le vuide: quelque correction qu'on y puisse faire, on ne sçauroit jamais trouver un demi-cercle commun; je veux dire qui puisse renfermer les projections sous toutes les élévations possibles du quart de cercle avec une même force; car par exemple dans les tables que nous pourrions calculer sur ce principe de Galilée, si l'on fait pour une plus grande commodité le coup d'épreuve sous 15 degrés, en pointant avec l'horizontale toutes les portées calculées au-dessus de 15 degrés, seront plus grandes que les portées effectives qu'on auroit sur le terrain; & au contraire toutes les portées par les directions au-dessous de 15 degrés, seront plus grandes sur le terrain que ne porte le calcul des tables: ce qui est bien évident; & pour le comprendre, il n'y a qu'à décrire le demi-cercle qui comprend la projection correspondante à chaque direction AQ. (Fig. 87.)

Pour trouver les diamètres AB de ces cercles AQB, qui renferment les projections par chaque direction AQ, il faut tirer une perpendiculaire QB à l'extrémité Q de la direction AQ; car puisque les angles BQA sont dans un demi-cercle, l'angle BQA qui a pour sa mesure la moitié de cet arc, sera de 90 degrés par la *Geométrie*: l'on verra que les diamètres AB seront tous differens: or plus ces diamètres AB seront grands, & plus les portées par une même direction seront grandes; mais les diamètres AB en-dessus du coup d'épreuve, par exemple, de la projection AQM, sont toujours moindres; & au contraire par les directions en-dessous de cette projection AQM, seront plus grands; & par conséquent les portées: quelque correction qu'on puisse faire dès quelle tendra à chercher un cercle qui renferme toutes les projections sous toutes les élévations possibles, on tombera toujours dans le même inconvenient; aussi Mr. Belidor nous avertit lui-même que la correction qu'il propose dans son *Bombardier François*, pour les tables, n'est pas exacte.

## CHAPITRE QUATRIÈME,

*De l'usage de la Courbe que nous venons de décrire, pour le jet des Bombes sur des Buts qui sont au niveau des Batteries.*

**A**PRE'S avoir connu la portée des deux coups d'épreuve par deux directions également éloignées de 45 degrés, & par conséquent la différence des deux portées, il n'y a qu'à reconnoître le retardement sur la direction du coup qui a été tiré par la plus grande élévation, & ensuite tracer la courbe véritable des projections dans le demi-cercle ABF (Fig. 88.) ; après avoir trouvé la véritable portée du coup d'épreuve, telle qu'elle auroit dû être si le mouvement d'impulsion n'eût point été retardé ; on trouvera l'échelle de l'amplitude totale, ou du paramètre AF, & l'on opérera sur l'horizontale AQ, de la même façon que s'il n'y avoit point de résistance, soit décrite la courbe GLPA dans le demi-cercle ABF, dans la raison du retardement total FG, à la direction verticale, ou paramètre AF.

Il faut décrire le quart de cercle ANC, qu'on divisera en degrés & minutes, si l'on veut pour deux raisons : la première, parce qu'on se servira des Sinus des élévations des deux coups d'épreuve, pour trouver le retardement de ces deux directions sans calcul : la seconde raison c'est, que ce quart de cercle servira aussi pour indiquer le degré précis de l'élévation VAR quelconque, comme on le verra.

Ayant reconnu que la portée AO du coup d'épreuve, auroit dû être comme AQ, par exemple de 100 toises, si la vitesse d'impulsion n'eût pas été retardée ; prenez l'ouverture AQ sur l'instrument, & portez-là de 100 à 100 sur les côtés du compas de proportion, & fixez sur cette ouverture le compas de proportion, laquelle sera l'échelle pour toutes les portées des directions avec cette force du coup d'épreuve.

On demande à présent de tirer une bombe à la distance de 40 toises seulement, prenez avec un compas ordinaire la distance de 40 à 40 sur les côtés du compas de proportion, & portez-là sur la ligne AQ de l'instrument, comme ce seroit au point M, de

ce point élevez une perpendiculaire ML indéfinie, laquelle coupera la courbe de projection GLPA, en deux points, chacune ſçavoir L, 4 : du point d'interſection L au point A, tirez la droite ALV, elle ſera la direction qu'il faut donner à la pièce, ou bien du point 4 d'interſection de cette courbe GLPA par le point A, tirez la droite A4 : 5 : qui ſera la direction qu'il faut donner au mortier, pour atteindre le but M, qui eſt au niveau de la batterie A, à la diſtance horiſontale AM de 40 toiſes.

La démonſtration de cette operation ſe voit toute évidente par l'opération même ; car ſuppoſant que le retardement eût été nul ſur la direction ALV, le but ſeroit allé ſur la direction au point V, & ſur l'horizontale au point R ; mais le retardement d'impulſion par cette direction ALV eſt de la ligne LV *par la conſtruction même* ; donc le mobile ſera tombé au point M qui lui eſt vertical, ce qu'on s'étoit propoſé : d'où il ſuit que généralement en abaiffant des perpendiculaires par tous les points infinis de la courbe GLPA ſur l'horizontale AQ, elles donneront les portées de cette pièce, en portant ſur le compas de proportion les diſtances AM, AR, AO, AQ, &c. où les verticales aboutiſſent ; on reconnoîtra le nombre des toifes de leurs étendues par chaque direction AG, AL, AP, AS, de la courbe GLPA ; & ſi on élève des verticales AG, ML, RX, OP, TS, &c. ſur tous les points infinis de l'horizontale AQ, on trouvera les directions qu'il faut donner à la pièce, pour que la bombe tombe ſur chacun de ces points infinis déterminés, entre A & T, en tirant une ligne droite du point A aux points G, L, P, S, &c. & les droites AG, AL, AP, &c. ſeront les directions qu'il faut donner à la pièce, dont on trouvera la valeur des degrés ſur le quart de cercle NC.

Il n'y a qu'à faire aller l'alidade AV au point X ou L de l'interſection requiſe, pour que la bombe tombe au point R ou M, & le point 8 du quart de cercle indique la valeur de l'angle 8AF avec la verticale, ou 8AQ avec l'horizontale.

De cette façon il eſt inutile de mettre les perpendicules à l'inſtrument, parceque ni plus ni moins les diſtances AR, AQ, &c. qui répondent aux perpendicules VR, BQ, &c. ne ſont pas celles qui répondent aux portées par ces directions ; mais ce ſont les diſtances AM, AO, qui répondent au point L & P, ſur la courbe GLPA, leſquels ſont les points d'interſection des directions AL, AP, & des verticales LM, PO, tirées des points M & O propoſé : ſi l'on vouloit cependant on n'auroit qu'à diviſer les eſpaces des

alidades dans la raison des retardemens, au lieu de les diviser en parties égales, *comme on a fait dans la Section précédente*, pour l'hypotéte de Galilée; ce qui seroit bien commode dans les montagnes, où on a besoin de tirer sur des buts au-dessus ou au-dessous du niveau des batteries; car pour lors il n'y auroit qu'à placer sur l'instrument le point qui représente le but semblablement de la manière qu'il est sur le terrain, & l'on s'en serviroit de la même manière que l'on a enseigné qu'il falloit s'en servir dans l'hypotéte de Galilée.

Mais si cela est commode dans la pratique des montagnes, c'est un inconvenient aussi pour la construction & l'arrangement sur l'alidade de ces perpendicules, qui seroient toujours les mêmes, mais dont les distances de l'un à l'autre devroient varier toutes les fois que les paramètres des projections, par une même élévation, variroient; ce qui arrive comme nous l'avons remarqué toutes les fois que les vitesses, & les gravités, & le rapport des résistances de l'air varient; & par conséquent donnent à l'infini une combinaison d'arrangemens differens des perpendicules sur les alidades: d'où il faut conclure, qu'il vaut mieux les supprimer dans l'usage de l'instrument: on voit que pour rectifier l'instrument universel de Mr. Blondel ou de Torricelli, conséquemment au système de Galilée; on voit, dis-je, qu'il n'y a qu'à tracer la courbe GLPSA, de la manière que nous venons de le dire, & que l'usage en est le même: le demi-cercle ABVF, seroit toujours décrit aussi bien que le quart du cercle NC: il ne resteroit que la courbe GLPSA à décrire.

## CHAPITRE CINQUIÈME.

*Où l'on donne la construction de la Courbe qui renferme les Projections sur des Buts situés dans des niveaux au-dessus ou au-dessous de celui de la Batterie.*

**S**OIT le niveau TV, (Fig. 89.) au-dessous de la batterie A: je décris le cercle de Galilée AGa, pour les buts au niveau de la batterie, dont on trouve la description (*Chapitre septième, Section première de cette seconde Partie.*); je décris la courbe ASR des résistances pour ce niveau, ainsi que je l'ai enseigné dans les deux

derniers Chapitres précédens ; je décris ensuite le cercle KNB de Galilée , pour le niveau donné TV ; je prolonge les directions du premier cercle , jusques à ce qu'elles coupent le second : des points D, E, &c. où les projections coupent le second cercle, j'abaisse des perpendiculaires Dr, EF, &c. sur le niveau TV ; je prends dans le premier cercle la direction Ab, & sa chute b2, & je dis comme la chute b2, qui exprime le quarré du tems de cette direction, est à la perte b6 de cette direction ; ainsi la chute Dr, qui exprime le quarré du tems de la direction AbD, est à un quatrième terme , qui par conséquent doit être la perte de cette direction , & portant cette perte de D en 8, le point 8, est un point de la courbe que je cherche ; je prends de même la direction Ad, & la chute d3 ; & je dis , comme la chute d3 est à la perte d7 de sa direction ; ainsi la chute EF est à la perte que doit faire la direction AdE, & portant cette perte de E en g, le point g est un autre point de la courbe , & continuant la même construction sur les autres directions du petit cercle prolongé jusqu'au grand , je trouve autant de points de la courbe , & si près que je veux ; enfin faisant passer une courbe par tous ces points , j'ai la courbe y89, HK, qui est la courbe demandée : ce qui se démontre de même que pour la courbe qui renferme les projections pour le niveau de la batterie, puisque le principe en est le même , & qu'il n'y a aucun point y, 8, 9, &c. dans cette courbe, dont la direction correspondante Ay, A8, A9, &c. ne soit parcourue par l'impulsion dans le même tems que sa chute correspondante yT, 8z, &c. sera parcourue par la gravité.

La courbe qui renferme les projections pour un niveau au-dessus de la batterie , se décrira de la même façon ; par exemple soit le niveau RP, ( Fig. 90. ) au-dessus de la batterie N, je décris le cercle de Galilée NEA pour le niveau de la batterie, & sa courbe de résistance NAM ; je décris ensuite le cercle VTQR de Galilée, pour le niveau RP ; je dis ensuite comme la chute Bm du grand cercle, est à la perte B4 de sa direction ; ainsi la chute Tg du petit cercle, est à la perte TX de sa direction , & le point X, est un point de la courbe que je cherche : de même comme la chute CL du grand cercle, est à la perte CN de sa direction ; ainsi la chute yP du petit cercle, est à la perte yZ de sa direction ; & le point Z est encore un point de la courbe ; & continuant de la même façon , on aura la courbe demandée AXZb ; laquelle ne sauroit être entière non plus que le demi-cercle de Galilée, pour les raisons

raisons que nous avons dit (*Chapitre septième, Section première de cette seconde Partie*), & se démontre de la même manière que les deux autres cas précédens, en faisant voir que dans cette courbe il n'y a aucun point A ou X, &c. dont la direction correspondante NA ou NX, &c. n'ait été parcourue dans un même tems précis par l'impulsion, que la chute AR, SX, &c. correspondante aura été parcourue par la gravité.

J'aurois pû donner les formules pour tous les cas des différentes directions sur des buts situés sur toutes sortes de niveaux; ainsi que je l'ai fait pour le système de Galilée dans la première Section de cette seconde Partie; & dans le Chapitre même sans formule; aussi bien que plusieurs réflexions & démonstrations très curieuses sur la durée du mouvement sensible d'impulsion & d'accélération, jusqu'à ce que leurs vitesses instantanées soient réduites à une infinitième, qui dans la pratique ne peut être prise que pour une ligne droite, dont l'infinitième, qui exprime la largeur, exprimeroit la vitesse instantanée de l'impulsion, & en même tems exprimeroit la vitesse instantanée dont celle de la chute seroit augmentée dans cet instant qui termine le mouvement sensible: de sorte que la courbe des projections que les mobiles décrivent, doit être enfin à la suite d'un tems quelconque, si inclinée ou si approchante de la verticale, qu'elle seroit presque verticale dans la pratique; car il résulte évidemment que puisque les vitesses diminuent à chaque instant d'une quantité, dans quelque rapport que soient ces quantités, il doit nécessairement arriver que la somme des destructions totales sera sensiblement égale à la vitesse initiale; & par conséquent le mouvement accéléré n'augmentant plus que d'une infinitième d'un instant à l'autre, seroit seul régulier & uniforme; il ne faudroit pas même un tems infini pour le pouvoir considérer pour tel; car dès que l'augmentation de la vitesse accélérée seroit exprimable par une ligne dont la grandeur, à cause de sa petitesse, seroit peu considérable en la comparant à l'espace parcouru dans un instant quelconque sur la ligne de chute, la courbe seroit exprimable par une ligne droite; & par conséquent la vitesse de la chute seroit sentée uniforme.

Monsieur l'Abbé Deydier, à qui j'ai communiqué mon système; m'ayant fait faire des réflexions très judicieuses, sur les différentes opinions qu'on peut former sur la résistance, qui lui paroissent même décidées par les plus habiles Geomètres; j'ai jugé à propos de m'en tenir à présent à une simple pratique, pour éviter les

objections, & toutes les difficultés dont ce sujet physique est si susceptible, qu'il paroîtroit comme une espèce de témérité de vouloir s'y livrer de propos délibéré. Mr. de Gamaches de l'Académie Royale des Sciences, m'ayant confirmé aussi dans ce sentiment, les lumières de ces deux Messieurs, dont la science & la réputation sont solidement reconnues par leurs excellens Ouvrages, m'ont dû déterminer à prendre ce parti.

Cependant je donnerai de plus grands éclaircissimens dans la suite sur ce sujet, conséquemment à certaines expériences que je ferai, non que je me flatte de pouvoir atteindre à une précision exacte, dont tous les Savans ont désespéré jusqu'à présent; mais seulement pour donner lieu aux personnes appliquées, de faire sur ce sujet quelques nouvelles découvertes, dans l'espérance qu'ils voudront bien m'en faire part: quoi que cette pratique que je viens de donner, en attendant le reste, puisse être contestée par une Geométrie trop exacte, cependant les différences qui en résulteroient, en admettant même leurs hypothèses par des principes incontestables, n'en seroient que très peu sensibles, sur tout dans les premiers instans de la durée du mouvement, comme je le puis démontrer évidemment; mais je cherche seulement de pouvoir déterminer les courbes des résistances, soit qu'elles ne soient que approchées, ou soit qu'elles soient celles même de la nature, de façon qu'on puisse les tracer sur un instrument, sans qu'il soit nécessaire de faire aucun coup d'épreuve au-dessus de 45 degrés, comme je l'ai prescrit pour trouver l'espace retardé, & sans qu'il soit nécessaire de décrire les courbes qui renferment les projections pour chaque différente pièce: ce qui seroit d'une très grande utilité, ainsi que je le vais faire remarquer dans le sixième Chapitre, où je donne plusieurs principes qui nous y conduiront; mais auparavant il faut parler de la pratique, & de l'usage des deux courbes que nous venons de décrire, pour des niveaux au-dessus ou au-dessous de la batterie.



## CHAPITRE SIXIÈME,

*De l'usage des Courbes qu'on vient de décrire pour les jets des Bombes sur des Buts qui sont situés au-dessus ou au-dessous du niveau de la Batterie.*

L'USAGE de la courbe  $y89LQHK$  (Fig. 89.) construite pour le niveau TV, par les règles du Chapitre précédent est le même que celui de la courbe  $GXpSA$  de la Fig. 88. construite pour le niveau AQ de la batterie; à sçavoir en élevant du point proposé  $z$  dans le niveau TV, la verticale  $z8$ , & du point  $8$  d'intersection de la courbe  $y, 8, 9$ , &c. tirant au point A la droite A8 prolongée en D, elle sera la direction qu'il faut donner à la pièce, pour atteindre le but proposé: comme la verticale  $z8$  dans ce cas coupe la courbe en deux points  $8$  &  $o$ , en tirant la droite Ao, elle fera aussi la direction par laquelle la pièce portera au point  $z$  proposé.

On voit qu'il n'y a qu'à élever sur tous les points infinis du niveau TV, les verticales  $z8, rD, FE$ , &c. & en tirant du point A, les droites A8, Ao, &c. par les points  $8, o$ , &c. des intersections de la courbe, & des verticales, on aura les directions qu'il faut donner à ces pièces, pour porter aux distances proposées  $Tz, Tr, TF$ , &c. les droites A8D prolongées jusqu'à la circonférence du demi-cercle gradué, marqueront les degrés de ces élévations.

Par la même raison si l'on tire du point A, par tous les degrés infinis du demi-cercle, les directions A8, A9, AL; en abaissant des perpendiculaires  $z8$  sur le niveau TV, de tous les points  $8, 9, L$ , infinis d'intersection de la courbe, & des directions on aura les portées correspondantes  $Tz, Tr, TF$ , &c. de la direction.

Lorsque les buts sont dans un niveau TV, au-dessous de celui de la batterie A, les verticales couperont toujours la courbe  $y89LRHK$  en 2 points, ou la toucheront en un seul point sans la couper: mais il y aura cette distinction à faire, que quelque fois les points d'intersection  $c, 8$ , par une même verticale  $z8$ , seront l'un en-dessus comme  $8$ , & l'autre en-dessous du niveau de la batterie comme  $o$ , & pour lors le mortier peut porter la bombe au point  $z$  par deux directions, dont l'une A8 est élevée, & l'autre

E*c ij*

Ao est abaissée ; d'autre fois les deux points d'intersection seront tous deux au-dessus du niveau de la batterie , comme par exemple la verticale  $an$ , coupe la courbe aux points  $n$  &  $1$ , qui sont tous deux au-dessus du niveau  $A_3$  de la batterie : les deux directions  $An$ ,  $A1$ , par lesquelles le mortier peut porter la bombe sur le point & proposé au niveau TV, sont toutes deux élevées : & lorsque la verticale QQ touche la courbe au point Q proposé au niveau TV ; il n'y aura que cette direction AQ qui puisse porter la bombe au point Q proposé sur le niveau TV, & la portée TV fera la plus grande de cette pièce avec cette charge sur ce niveau.

L'usage de la courbe AXZBQ ( *Fig. 90.* ), construite pour le niveau RP, au-dessus de celui de la batterie, est aussi le même que celui des deux autres courbes précédentes : si l'on veut par exemple tirer sur le point S à la distance RS, sur une plaine élevée au-dessus de la batterie de la hauteur RN : du point proposé S, il faut élever la verticale SX, & du point X tirer la droite NX, qui fera la direction par laquelle la bombe tombera sur le point S proposé.

Il faut aussi remarquer qu'il y aura trois cas différens ; car il y en aura où la verticale SX ne coupera la courbe AXZB, qu'à un seul point X, & au-dessus du niveau de la batterie NL : & il n'y aura pour lors que la direction NX, qui puisse porter la bombe sur le point S proposé sur cette plaine RP : dans des autres cas sa verticale  $pb$  coupera la courbe aux points  $b$  &  $o$ , & la bombe peut tomber au point P, par deux directions Nb, NO : dans le troisième cas si la verticale 1Q touche la courbe au point Q, la bombe ne peut tomber sur le point proposé 1, que par la direction NQ. & la distance R1 sera la plus grande portée de ce mortier avec cette charge sur le niveau RP : mais la direction dans les troisièmes cas sera toujours élevée.

Généralement lorsque la verticale qu'on élève à l'extrémité de la distance où l'on veut jeter la bombe, ne coupe point la courbe, ou tout au moins ne la touche pas, le cas est impossible avec cette charge & sur ce niveau.

Au lieu que dans le système de Galilée, les points d'intersection de la verticale sur la courbe qui renferme les projections sur le niveau de la batterie, sont toujours dans la circonférence d'un demi-cercle : dans celui-ci cette courbe n'est jamais totalement circulaire ; mais elle est indéterminée, comme nous l'allons voir ;

& au lieu que les deux points d'interfection de la courbe qui répondent à deux directions également éloignées de l'angle de 45 degrés, sont toujours dans une même verticale lorsque le but est au niveau de la batterie, dans le système de Galilée : dans celui-ci ces directions sont ordinairement inégalement éloignées de 45 degrés ; outre cela le point S (*Fig. 88.*), d'attouchement de la courbe par la verticale TS, dans les projections sur des buts au niveau de la batterie, n'est jamais fixé, il sera beaucoup au-dessous de 45 degrés, d'autrefois ce point d'attouchement fera aux environs de 45 degrés (mais il ne sera jamais au-dessus), ce qui dépend du rapport de la vitesse initiale d'impulsion au retardement initial, comme nous le verrons.

Il ne faut pas être surpris s'il y a eu jusqu'à présent de si grandes contestations sur la plus grande portée horizontale des pièces ; car les uns prétendent que ce soit au 38°. degré en pointant avec l'horizontale, d'autres à 40 avec l'horizontale, & d'autres veulent au contraire que ce soit à 40 avec la verticale : tous s'autorisent par l'expérience : je puis assurer que dans des preuves que j'ai faites, la portée de 45 degrés n'a jamais été la plus grande : la situation du but, je veux dire le nivellement du terrain contribue beaucoup à entretenir ces disputes ; car souvent on juge un but ou un terrain de niveau à la batterie, qui cependant ne l'est pas : ce qui doit sans doute apporter une différence considérable dans l'étendue des portées.

Je ne répète point tout ce qu'on a dit dans la première Section, au sujet de l'usage de mon instrument universel, selon le système de Galilée, à sçavoir la manière de placer les lignes du niveau du but sur l'instrument, semblablement qu'ils le sont sur le terrain : si l'on veut tirer de dessus une grande hauteur au-dessus d'une plaine ; mais si l'on n'a qu'un ou deux buts à prendre, il suffit de décrire la portion de la courbe qui renferme les projections convenables au but, si la plaine alloit en pente, on placeroit sur l'instrument semblablement le point du but, & par rapport à son niveau, & par rapport à sa distance ; on chercheroit la portion de la courbe qui renferme les projections qui vont aux environs de ce but : le seul bon sens doit diriger, & suffit sans autre application.

Nous avons quantité d'occasions à tirer de bas en haut, ou de haut en bas des bombes & des boulets ; cette façon de regler la direction des pièces est fort nécessaire & utile : ce sont des places situées dans des montagnes qui m'ont donné lieu de l'exa-

miner à fond ; c'est pour cela qu'il faut se la rendre bien familière.

Lorsque par le coup d'épreuve on reconnoît que la diminution est peu sensible , & que le mouvement peut être considéré pour uniforme & constant dans l'hypothèse de Galilée , sur tout lorsqu'on doit tirer par une direction peu éloignée de celle du coup d'épreuve , on peut suivre le système de Galilée.

On auroit dans ce système une grande facilité , parceque l'instrument seroit toujours prêt ; puisqu'en supposant le mouvement d'impulsion uniforme , constant & perpetuel , on peut se servir de routes grandeurs indifferemment pour les vitesses d'impulsion , & pour celles de la gravité.

Comme ordinairement on a plusieurs endroits à battre , lorsque la batterie est au-dessus ou au-dessous des niveaux des buts , & que les endroits sont souvent situés dans un même niveau entr'eux , la différence des distances horizontales des buts à la batterie ne change point le cas : de sorte que cette méthode est générale pour toutes sortes de combinaisons de vitesse , de retardement ou d'égalité de mouvement & de situation , comme aussi de gravité : au lieu que selon l'usage de l'instrument universel de Torricelly , autant de distances différentes , autant d'inclinaisons différentes il faut prendre avec l'instrument ; & si l'on opère avec le compas , par le moyen du Paramètre selon la méthode de Mr. Belidor , autant de différentes distances , autant de différens cercles il faut chercher , parce qu'il les commence toujours au niveau de la batterie.

J'avoue qu'il faut plus de tems pour l'opération d'un seul but par cette dernière méthode ; mais on en est dédommagé abondamment , lorsqu'on a plusieurs buts à battre sur un même plan de niveau , par la facilité qui s'y rencontre.

Lorsqu'on n'a qu'un but à battre sur un même niveau , c'est plutôt fait de chercher le Paramètre par la voye ordinaire , & par le moyen du Paramètre trouver l'angle de la direction de la pièce , selon l'usage de Mr. Belidor , en se servant de l'instrument universel comme lui.

Lorsque l'on veut se servir de la courbe des résistances , & qu'on n'a qu'un but à battre sur un même niveau , il n'est pas nécessaire de décrire toute la courbe , il n'y a qu'à en décrire seulement une portion aux environs de ce point qu'on veut battre : ce qui suffit.

Il arrivera souvent que dans la description des courbes qui

renferment les projections, eu égard à la résistance de l'air selon notre hypothèse, la courbe au lieu de s'élever, comme cela devoit être, à mesure que les directions sont plus élevées, s'abaîsseroit au contraire : de sorte qu'au lieu que la direction BK ou Bn (Fig. 91.), devoit être plus grande que la direction Bf : elle sera au contraire moindre ; & si l'on continuoît la courbe jusqu'à la direction verticale AB, elle s'approcheroit toujours plus du point B, au lieu de s'en éloigner : ce cas qui dans nos projections militaires, ne sçauroit arriver à cause de la rapidité du mouvement & de son peu de durée, vient du rapport de la résistance  $gm$  aux lignes  $mM$  : dès que la différence  $mq$  du retardement GS au retardement  $gm$ , sera moindre que la différence  $mR$  de la direction BS à la direction Bm, les vitesses restantes Bg correspondantes à la direction Bm, seront plus grandes que les vitesses restantes BG correspondantes à la direction BS : ce qui est évident : dès que la différence LF du retardement  $mg$  au retardement  $fL$ , sera égale à la différence FL de la direction Bm à la direction BL, la direction Bf sera précisément égale à la direction Bg ; & dès que la différence KN du retardement  $Lf$  au retardement  $Kn$ , sera plus grande que la différence Kb de la direction LB à la direction KB, la direction Bn sera moindre que la direction Bf ; car on aura dans ces trois cas  $BS - GS = gm$  pour la direction BG, &  $BS + Rm - gm$  pour la direction Bg : donc si la différence Rm est plus grande que  $gm - GS = gm$ , la direction croîtra de la ligne Rq ; si  $+Rm = gm - GS$  ou  $+FL = fl - gm = FL$ , on aura Bf = Bg : & si au contraire  $+Rm$  ou  $bK$  est moindre que  $gm - GS$ , ou  $Kn - fL$ , on aura Bn moindre que Bf.

Comme le rapport des  $gm$ , GS,  $fL$ , Kn, entr'eux est égal au rapport des verticales  $mM$ , LQ, KQ, &c. il suit évidemment que si l'on prenoit toutes les verticales entières pour les retardemens correspondans GS,  $gm$ , la courbe CnfgGB deviendroît la courbe BVDB ; car dès que l'excès S, y, des verticales SM, 3Q quelconque sera plus grand que l'excès S, &c. des directions correspondantes BS, B3, les directions décroîtront : & comme la verticale AB est égale à la direction correspondante AB, il faut de toute nécessité que la courbe BVDB finisse au point B, où elle avoit commencé : cela ne la rend pourtant pas telle que BVDB ; mais cela nous indique seulement que lorsque les directions Bo, B3, cessèrent d'augmenter, le mobile n'auroit plus aucune vitesse d'impulsion ; & que par conséquent toutes les autres directions Bf, BE,

Bd, B6, doivent être égales ; puisque pour avoir changé la direction, on n'a rien changé dans la vitesse précédente ; & que par conséquent ne pouvant la surpasser, puisque le mouvement seroit sensiblement détruit, elle sera toujours égale ; d'où il résulte que l'arc *fd6* seroit circulaire dans le premier cas, aussi bien que l'arc *Dh1*, dans celui-ci, parce que les vitesses ne sont jamais absolument détruites, on ne sauroit dire que cela doive absolument arriver ; mais lorsque le retardement sera considérable, comme celui que l'air occasionneroit contre le coton, ou contre une vessie remplie d'air : les directions Bg, Bf, BE, cesseroient bientôt d'augmenter sensiblement, & seroient par conséquent renfermées dans une courbe, dont les rayons Bg, Bf, BE, seroient sensiblement égaux : l'arc *fd6*, ou *Dh1*, seroit sensiblement circulaire.

Je n'y ai pas eu égard, parce que dans nos projections militaires le cas ne se présente pas : cependant je ne laisserai pas de faire en passant une réflexion à ce sujet : lorsque les mobiles seront arrivés par la direction B7 au point 7, la courbe 1h7DB. auroit la partie 1h7 circulaire, comme nous venons de le voir, & l'autre partie 7DB ne seroit pas circulaire, comme nous l'avons vu dans le Chapitre précédent ; or comme le point 7 dépend du rapport du retardement 3, 7, à la verticale 3Q correspondante à la direction B7, on voit par la construction même de ces différentes courbes, que plus les retardemens A4, A5, AC, AB, seront grands, par rapport à un même diamètre AB, & plus les points 7, f, 8, 4, s'approcheront de l'horizontale BM, & parce que ces retardemens A4, A5, &c. seront plus grands à mesure que les mobiles seront d'une pesanteur spécifique moindre, comme nous le verrons : il suit que les parties circulaires 1hD, 6df, &c. des courbes qui renferment les projections qu'on peut faire avec un même mobile plus léger sur un même niveau, seront plus grandes que les parties circulaires 5, 8, & y=0 des courbes qui renferment les projections qu'on peut faire avec un mobile plus pesant, je veux dire d'une pesanteur spécifique plus grande sur un même niveau quelconque : ce qui doit varier tout ce qu'on a dit du système de Galilée, sur les plus grandes portées des pièces sur des buts qui sont situés au niveau de la batterie ; car plus ces points 7, f, 8, y, seront proche de l'horizontale BM, & plus la direction AD, AG, &c. qui donne la plus grande amplitude, s'éloignera de 45 degrés.

L'on voit aussi qu'à mesure que les niveaux des buts seront plus

plus ou moins abaissés au-dessous de celui de la batterie, les courbes  $y89LRQHK$  (Fig. 89.), varieront aussi : de sorte que si la hauteur  $AT$  de la batterie, au-dessus du niveau  $TV$ , étoit assez grande pour que le mouvement fût sensiblement détruit lorsque le mobile auroit parcouru la direction  $AK$  verticale, au lieu de la courbe  $y89LnQHK$ , on auroit un demi-cercle pour la courbe qui renferme les projections sur le niveau  $TV$ . Il est inutile d'en dire d'avantage, la seule construction des courbes peut le faire comprendre.

## CHAPITRE SEPTIÈME,

*Où l'on donne des principes, & où l'on fait des réflexions qui peuvent acheminer à la perfection du système sur la résistance de l'air au mouvement des mobiles.*

**L**E rapport de la résistance de l'air à la force motrice d'un mobile, dépend du rapport de sa pesanteur absolue à l'effort initial du mouvement ; or cet effort initial par les Mécaniques est le produit de la pesanteur absolue du mobile, laquelle je nomme ( $p$ ) par la vitesse initiale du mobile, au débouché de la pièce ; s'ils sont poussés par des armes à feu, laquelle vitesse je nomme ( $a$ ) : donc l'effort initial sera  $= (ap)$  : la résistance initiale de l'air contre l'effort initial du mobile, sera de même le produit de la pesanteur absolue de l'air que je nomme ( $r$ ) par la quantité de lames que le mobile doit percer & forcer en les écartant à chaque instant pour continuer sa route ; laquelle quantité de lames je nomme ( $a$ ), parce qu'elle est dans le rapport de la vitesse ou des espaces parcourus : donc la résistance initiale contre l'effort initial sera  $= (ar)$  : d'où il suit que le rapport des efforts aux résistances sera le rapport  $ap, ar$  ; & par conséquent lorsque les vitesses initiales ( $a$ ) sont égales, les rapports de l'effort initial au retardement initial seront comme  $p$  est à  $r$ , & les retardemens en des tems égaux de mouvement, seront entr'eux dans le rapport des  $\frac{r}{p}$ , c'est-à-dire dans la raison directe des  $r$ , & dans l'inverse des  $p$  ; car plus  $r$  sera grand, plus l'air arrêtera le mobile ; & plus  $p$  sera grand, plus le mobile résistera à l'air : donc si  $\frac{r}{p} = \frac{R}{P} = 1$  de même que

Ff

$\frac{a}{A} = \frac{A}{A}$  est toujours  $= 1$ , les espaces parcourus par des mobiles de différente pesanteur dans un air de diverse gravité, sous une même élévation avec une même vitesse initiale d'impulsion, feront aussi précisément égaux, de même que dans le système de Galilée; mais si  $\frac{r}{p}$  n'est pas égal  $\frac{R}{P}$ , de même que l'on a toujours pour le rapport des vitesses  $\frac{a}{A} = \frac{A}{A}$ ; puisque les retardemens ne sont plus dans la raison des vitesses; alors il est évident que les retardemens n'étant pas dans la raison des espaces parcourus par le mouvement uniforme, les espaces effectifs parcourus par les mobiles dans ce système, avec les mêmes vitesses initiales, sous une même élévation, ne seroient plus dans le même rapport de ceux qu'ils auroient parcourus avec cette même vitesse initiale, si elle eût été constante & uniforme selon l'hypothèse de Galilée, si les pesanteurs absolues agissantes & résistances  $p$  &  $r$  sont précisément les mêmes, ou bien dans un même rapport: de sorte que  $\frac{r}{p} = \frac{R}{P}$ , quoique les vitesses initiales  $a$  &  $A$  soient différentes, on aura toujours dans chaque mouvement  $\frac{a}{A} = \frac{A}{A} = 1$ : il est évident que les produits  $Ap$ ,  $Ar$  ou  $ap$ ,  $ar$  seront dans le même rapport; car on aura  $\frac{ar}{ap} = \frac{Ar}{Ap} = 1$ ; & par conséquent les retardemens au premier instant, seront dans la raison des vitesses initiales; & parce que les espaces parcourus par le mouvement uniforme, sous les mêmes élévations, sont dans la raison doublée des vitesses initiales, c'est-à-dire dans la raison des  $aa$ ,  $AA$  (*Chapitre sixième, première Section de la seconde Partie*), & que de même les retardemens totaux, sous les mêmes élévations, sont dans la raison doublée du retardement initial  $x$ , c'est-à-dire comme  $xx$  à  $XX$ , qui sont les lignes de chute, lesquelles sont aussi dans la raison doublée des vitesses initiales (*Chapitre sixième, Section première de la seconde Partie*); il s'ensuit que les espaces parcourus sous une même élévation par le mouvement uniforme, & les retardemens seront dans un même rapport; d'où il résulte évidemment que la même courbe renfermera toujours les triangles des projections pour une même ligne de niveau du but, quoique les mobiles & les vitesses ne soient pas les mêmes, lorsque les pesanteurs spécifiques des mobiles & de l'air résistant, seront les mêmes ou dans un même rapport, en changeant seulement la valeur des amplitudes horizon-



tales correspondantes au coup d'épreuve; comme dans l'hypothèse de Galilée: si les pesanteurs absolues des mobiles & de l'air résistant, sont dans un rapport différent de celui des vitesses initiales entr'elles; alors les espaces parcourus par le mouvement uniforme sous une même élévation, seront dans la même raison de  $aa$ ,  $AA$ , & les retardemens sont entr'eux en raison composée de celle de  $xx$  à  $XX$ , ou  $aa$  à  $AA$ , laquelle est la même (*par le Chapitre premier de la première Section*), & de la raison de  $\frac{r}{p}$  à  $\frac{R}{P}$ : d'où il suit que dès que les vitesses initiales des mobiles poussés par des différentes forces, ne seront pas entr'elles dans la raison des  $\frac{r}{p}$  à  $\frac{R}{P}$ ; on ne sçauroit trouver une courbe commune qui puisse renfermer tous les triangles des projections des mobiles differens; & parce qu'il peut y avoir une diversité de combinaison à l'infini des vitesses initiales, & de retardement initial, on peut trouver une diversité de ces courbes à l'infini, puisque chaque combinaison différente a sa courbe différente.

Parce que la pesanteur absolue en général des corps dépend de trois choses, à sçavoir de la masse ou de la pesanteur spécifique, ou de la densité; au lieu de  $p$  pour l'expression de la pesanteur des mobiles, on peut prendre le produit du poids absolu ou du volume, lequel on peut considerer sous deux dimensions, à sçavoir la base que je nomme ( $bb$ ), & la hauteur que je nomme ( $h$ ); & la pesanteur spécifique que je nomme ( $G$ ): donc  $p = bbhG$ ; si les densités des corps ne sont pas dans le rapport des pesanteurs spécifiques: alors il faudroit y ajouter la densité pour la composition du rapport de  $p$ , qui exprime la pesanteur absolue, en nommant ( $D$ ) la densité, on aura  $p = bbhGD$ ; & par conséquent  $abhhGD$ ; pour l'expression de l'effort initial du mobile contre la résistance initiale de l'air  $= ap$ .

Pour la force initiale de l'air résistant, je considère  $r$  qui en fait l'expression également, sous les mêmes dimensions; à sçavoir la base du mobile, qui est celle de la colonne d'air, qu'il doit traverser, fendre & écarter, que je nomme ( $bb$ ); or l'effort de cette colonne  $bb$  est composée de la base ( $bb$ ) & de la hauteur ( $H$ ) de l'atmosphère de l'air; c'est-à-dire  $bbH$  sera l'expression de la résistance d'une lame d'air qu'il faudra multiplier par le nombre ( $a$ ), qui en exprime la multitude, & de plus par la pesanteur spécifique de l'air, à mesure qu'il sera plus chargé de vapeurs, qui sera ( $g$ ),

F f ij

aussi-bien que par son effort de compression, s'ou densité qui sera (*d*): donc  $r = abbHgd$ ; & par conséquent l'exposant des deux rapports sera  $\frac{abbHgp}{abbbGD}$ , qui sera l'expression du retardement initial, quelque combinaison qu'on puisse trouver de gravité, de vitesse, de densité, de figure & de pesanteur spécifique.

Il suit de-là que *abb* étant commun dans toutes sortes de combinaisons, les retardemens initiaux seront exprimables par  $\frac{Hgd}{bGD}$ , c'est-à-dire dans la raison inverse composée des hauteurs, des mobiles, de leurs pesanteurs spécifiques, & de leur densité, & de la raison directe composée de la hauteur de l'atmosphère de l'air, de sa gravité spécifique & de sa densité; or comme l'augmentation, ou la diminution de la base (*bb*) dans un même poids *p* du mobile, diminue ou augmente la hauteur *h* de sa masse, & qu'au contraire la base *bb* ne peut diminuer la hauteur *H* de l'atmosphère de l'air; il suit évidemment qu'à mesure que les bases sont plus grandes par rapport aux masses des mobiles, les résistances de l'air sont plus grandes, puisque *h* est moindre dans la composition *hGD* de l'effort du mobile; tandis que *H* est la même dans la composition *Hgd* de la résistance de l'air; c'est par cette raison que les corps plats ne vont pas si vite que les sphériques; ainsi que l'expérience journalière confirme cette démonstration.

Plus les pesanteurs spécifiques des mobiles sont grandes, les vitesses initiales étant les mêmes; & moins les résistances de l'air sont grandes, puisque *G* augmente dans la composition de l'effort du mobile *hGD*; tandis que *g* dans la composition de la résistance de l'air *Hgd* est la même; c'est par cette raison que les bales de plomb, avec une même vitesse initiale, vont beaucoup plus loin qu'une bale de liège, de pierre ou de fer, d'une moindre pesanteur spécifique.

Par la même raison si les pesanteurs de l'air changent, comme elles changent à chaque instant, les retardemens initiaux changeront aussi.

Dès que les masses des mobiles seront moins condensées, ou qu'il y aura des vuides dans leurs parties qu'on suppose solides, quoique les vitesses initiales soient les mêmes, les retardemens initiaux seront plus grands; car *D* qui entre dans la composition de l'effort du mobile *hGD* est moindre, tandis que *d* qui exprime

la densité de l'air qui entre dans la composition de la résistance de l'air  $Hgd$  est la même.

Par la même raison si l'air est moins condensé, quoique tout soit égal dans  $hGD$  qui exprime la force du mobile, la résistance initiale sera moindre.

C'est pour cette raison que les boulets creux ne vont point si vite que ceux qui sont pleins, lorsqu'ils sont mûs avec une même vitesse initiale.

C'est aussi pour cette raison que les amplitudes horizontales des mêmes élévations, changent tous les jours selon les changemens de l'air; ainsi qu'on peut le remarquer par les épreuves.

La figure des corps, leurs surfaces, & l'emplacement du centre de gravité & de celui de la figure, entrent aussi dans le rapport des résistances initiales; car plus les surfaces seront grandes, concaves, en un mot plus elles donneront de prise au choc de l'air, & plus les retardemens seront grands; c'est pour cette raison que les corps ronds & sphériques sont ceux qui sont moins retardés par la résistance de l'air, & que les corps plats ou concaves le sont beaucoup plus, parce qu'outre que les lames d'air s'échappent facilement sur les surfaces sphériques, par leur obliquité; ce sont les corps qui présentent une moindre base directe aux lames d'air, & qui sous une moindre surface contiennent une plus grande pesanteur absolue; or la figure des corps est celle qui dispose de leurs surfaces & de leurs bases, & par conséquent elle contribue au retardement: l'emplacement du centre de gravité & de celui de la figure, détermine les bases qui doivent marcher devant, comme aussi l'obliquité ou la droiture des chocs des lames d'air résistantes: il décide aussi du tournoyement du mobile sur son axe, ce qui varie les résistances.

Il arrive souvent dans la pratique qu'après s'être servi avec succès long-tems d'une courbe quelconque pour un même but situé dans un même niveau, tout à coup les portées ne sont plus les mêmes; ce qui provient du changement des vitesses initiales, qui par un changement, ou de l'air dans la charge, donne une plus grande ou moindre vitesse initiale, ou de l'air résistant, qui par la diminution des hauteurs des colonnes de son atmosphère, ou par un changement de compression causé par la chaleur ou le froid, la sécheresse ou l'humidité, ou enfin par quelque autre cause quelconque, donnent des résistances initiales inégales, dans la raison de ces qualités différentes: pour lors il n'y a qu'à changer la va-

leur de l'amplitude du coup d'épreuve , & par conséquent celle de l'échelle , parce que tout le reste sera proportionnel dans toutes les directions infinies du demi-cercle.

Lorsqu'on est obligé d'augmenter la charge , ou de la diminuer , ou bien lorsque la charge étant la même ( comme on doit le pratiquer autant qu'il est possible ) ; mais qu'on est obligé de changer de poudre , ou que la poudre ne se trouve pas de la même qualité ; pour lors quoique le mobile & tout le reste soit précisément égal , comme dans les charges précédentes , la vitesse initiale changera , & les projections ne seront plus renfermées dans la même courbe pour un même but , ou une même ligne du niveau du but ; mais comme il n'y a que les vitesses initiales qui varient , les retardemens seront dans la raison des vitesses initiales , ainsi que nous venons de le voir ; & par conséquent il n'y a qu'à changer la valeur de l'amplitude horizontale du coup d'épreuve , c'est-à-dire celle de l'échelle dans le rapport de l'augmentation ou de la diminution des portées ; ainsi que Mr. Belidor l'a pratiqué dans son Bombardier François pour les amplitudes dans le système de Galilée , & que nous l'avons vu dans le *Chapitre sixième* , *Section première de la seconde Partie*.

Lorsque les mobiles & les vitesses changeront , il faudra une nouvelle courbe comme nous l'avons enseigné , à moins que dans ces changemens les vitesses & les retardemens se trouvassent toujours dans le même rapport.

Mr. Blondel rapporte une expérience de Galilée , qu'une bale de bois tombant de la hauteur de 30 toises , arrive presque aussitôt à terre qu'une bale de plomb , quoique celle-ci soit 10 ou 12 fois plus pesante que l'autre ; cependant Mr. Desagulieres Académicien de Londres , dans ses *Transactions Philosophiques de la Société Royale de Londres* , *Memoires Littéraires de la Grande Bretagne* , tom. VI. pag. 288 , dit avoir fait plusieurs expériences avec des boules , une de plomb , une de verre creux , une de carton creux , & une vessie desséchée : la première boule avoit environ deux pouces de diamètre , la seconde cinq , & la troisième cinq : la première pesoit environ deux livres , la deuxième cinq onces , & la troisième deux : il laisse tomber les boules de la hauteur de 272 pieds , la boule de plomb tomba en quatre secondes  $\frac{1}{2}$  , la boule de verre en six , celle de carton en six  $\frac{1}{2}$  , la vessie en 17 ; ce qui prouve que la résistance de l'air agit plus fortement contre la gravité des mobiles , & n'est pas si insensible que le prétendent Mr.

Blondel & les autres Sectateurs de Galilée : sans citer toutes ces expériences différentes faites par les Académies, qui à la vérité donnent du poids, & du relief par leurs autorités à ceux qui les rapportent, chacun en peut faire à sa façon ; on voit tous les jours les vessies de savon que forment les petits enfans avec une paille, les bouts de papier & de carton, & les plumes voltiger en l'air, tantôt plus pesantes, tantôt plus légères, s'abaissier ou s'élever selon les changemens des pesanteurs spécifiques de l'air : leur chute rapide dans la machine pneumatique, que Mr. Neuton explique par l'attraction, nous prouve aussi la résistance de l'air : elle ne provient que de la résistance de la matiere subtile, ou de l'air plus leger, qui reste encore dans la machine pneumatique, que le piston des pompes n'a pû attirer à cause de sa subtilité, qui fait qu'elle rentre au travers des soupapes de la machine ; or cette matiere subtile étant d'une pesanteur spécifique beaucoup moindre que celle de l'air ordinaire, dont on les a vidées, les résistances de cet air subtil qui reste dans la machine contre la gravité de ces corps legers sont beaucoup moindres, & deviennent aussi petites par rapport à la vitesse de leurs chûtes, que celles du plomb ou du fer le sont par rapport à la résistance de l'air ordinaire ; ce qui retarde moins leurs chûtes, & fait qu'elles tombent beaucoup plus rapidement que lors que l'air les retarde.

On peut jeter des boulets d'un grand diamètre de différentes pesanteurs spécifiques, avec des vitesses initiales considerables par les hautes élévations, & ensuite par les basses élévations également éloignées de 45 degrés, ou bien des boulets d'une pesanteur spécifique considerable, avec des forces petites, & on verra les différences qu'apportent les retardemens de l'air dans les portées : je puis assurer d'avoir fait des épreuves avec des grenades royales du poids de 16 livres de France vuides, sans bouchon ni fusée, avec des mortiers à chambre cilindrique capable de contenir 11 onces de poudre, chargé de façon qu'il ne reste que la place pour mettre un carton dessus bien ajusté à l'orifice de la chambre, sans terre & sans fourrage ; mais je n'ai jamais trouvé dans plus de 100 coups, que les portées éloignées de 45 degrés, à sçavoir celles de 85 & de 51, de 80 & de 10, de 70 & de 20, fussent égales, ni que celle de 15 fût la moitié de celle de 45, ni que celle-ci fût la plus grande.

Les expériences qu'on a faites jusqu'à présent sur l'acceleration uniforme des mobiles dans leurs chûtes, n'ont jamais pû convaincre

pleinement, que les espaces parcourus fussent précisément dans la raison doublée des tems; mais elles ont fait voir qu'ils s'approchoient de fort près de cette raison, & cela pour deux causes: la premiere c'est, qu'on a fait ces observations avec des mobiles d'une pesanteur spécifique beaucoup supérieure à celle de l'air, & d'une hauteur peu sensible, par rapport à la hauteur totale de laquelle il eût fallu laisser tomber ces mobiles, pour qu'ils eussent pu parvenir à leur *maximum* de vitesse accélérée; or les résistances initiales étant dans la raison des pesanteurs spécifiques du mobile, auront été par conséquent peu sensibles dans les premiers instans de leurs chûtes pendant lesquels on les a observés.

Il faudroit faire les épreuves d'une hauteur considerable, & avec des mobiles, dont le rapport de la gravité spécifique soit sensible à celle de l'air: si un mobile tombe par sa seule pesanteur, il tombera avec une vitesse accélérée; mais s'il tombe avec une vitesse au-dessus de celle de sa pesanteur, il tombera avec une vitesse retardée, si l'action de sa pesanteur est inférieure à la résistance de l'air; & si cette résistance est inférieure à l'action de sa pesanteur, il n'y a pas de doute que le mobile ne tombe avec une vitesse redoublée moindre à la vérité que si l'air ne résistoit point; car si l'air ne lui résistoit point, il est certain que l'action de sa pesanteur étant aidée par cette cause, qui le pousse en bas par la même direction, agiroit bien plus violemment à chaque instant; & qu'au lieu que la vitesse diminue, elle redoubleroit toujours plus: cependant l'on voit qu'une balle qui est tirée avec une carabine du haut en bas, perd presque toute sa force, ce qui nous prouve combien la résistance est forte.

La grande difficulté qu'il y a lorsqu'on veut déterminer les courbes des projections, vient uniquement de celle qu'il y a à déterminer ce que la vitesse perd dans le premier instant, que je nomme le retardement initial; mais si par des expériences répétées on pouvoit parvenir à connoître le rapport des espaces parcourus aux espaces retardés, on détermineroit facilement le rapport du diamètre 4B, 5B, CB, 1B, de la courbe retardée (Fig. 91.) au diamètre AB de la courbe circulaire AKLMS<sub>3</sub>B, qui renferme les projections non-retardées: soit la vitesse initiale d'impulsion =  $a$ ; soit la vitesse du premier moment de la gravité = 1; puisque le retardement a un rapport constant avec la vitesse, la vitesse d'impulsion  $a$ , sera retardée proportionnellement à la vitesse 1 de l'accélération; soit ce retardement initial de la premiere vitesse de la chute

chûte  $= \frac{1}{b}$ , le retardement initial de la vitesse initiale d'impulsion sera donc  $= \frac{a}{b}$ , on aura  $a - \frac{a}{b}$  pour la vitesse initiale restante d'impulsion du premier instant, &  $1 - \frac{1}{b}$  pour la vitesse initiale restante de la chute du premier instant; ou bien  $ab - a$  pour la première, &  $b - 1$  pour celle-ci: on aura donc pour les instans suivans  $abx - axx$ , &  $bxx - x^2$  pour les rapports des espaces restans parcourus par l'impulsion, aux rapports des espaces restans parcourus par la gravité à la fin d'un tems déterminé; comme  $\frac{1}{b}$  ou  $\frac{a}{b}$ , qui exprime le retardement initial des deux vitesses est toujours dans la raison de l'unité 1 à la vitesse d'impulsion; il s'ensuit que de quelque vitesse que soit mû un mobile lorsque sa valeur  $b$  sera constante, les retardemens seront toujours dans le même rapport des vitesses à chaque instant égal; & par conséquent les rapports n'en seront point troublés; lorsque les vitesses seront différentes, & les tems aussi différens, pourvu que les angles des directions soient les mêmes, les rapports n'en seront pas plus troublés qu'auparavant; car les vitesses étant différentes, & sous les mêmes élévations, nous avons déjà trouvé ci-devant  $aa$ ,  $AA$  pour le rapport des espaces  $abx$ , aux espaces  $ABX$ ; on trouvera de même  $bxx$ ,  $BXX :: xx$ ,  $XX$  ou  $:: aa$ ,  $AA$ ; car lorsque les vitesses initiales d'impulsion changent les tems sous la même élévation, changent aussi dans la même raison des tems (*Chapitre sixième, Section première de la seconde Partie*): donc  $abx$ ,  $ABX :: bxx$ ,  $BXX$  ou  $:: aa$ ,  $AA$ ; mais les retardemens sur les directions sont aussi dans la raison des  $xx$ ,  $XX$ , ou  $bxx$ ,  $BXX$ , ou  $aa$ ,  $AA$ ; donc il y aura même raison des  $abx$ , à leurs retardemens  $bxx$ , que des  $ABX$  à leurs retardemens  $BXX$ ; & par conséquent les courbes qui renfermeront les projections pour cette même valeur de  $B$ , seront semblables.

Il résulte de là, que puisque la valeur de  $b$  du premier retardement initial  $\frac{1}{b}$  au mouvement de la chute initiale, ne dépend que de la gravité spécifique d'un corps qui fait qu'une lame d'air opposera par exemple plus de force à une même vitesse d'impulsion ou de chute contre un mobile, tandis que contre un autre mobile la même en opposera moins; & que les corps d'une même pesanteur spécifique sont toujours retardés dans un même rapport constant avec leurs vitesses ou de chute accélérée, ou d'impulsion, la courbe qui renferme leurs projections sera semblable; mais lorsque

la valeur de  $b$  changera : ce ne sera plus la même chose ; mais toutes les projections faites avec différentes vitesses , selon cette nouvelle valeur de  $b$  de cette nouvelle résistance , seront également renfermées dans une courbe semblable , dont la valeur des ordonnées changera proportionnellement aux quarrés des vitesses différentes sous une même élévation ; & parce qu'autant de pesanteur spécifique différente qu'il y auroit , il faudroit autant de valeurs différentes pour  $b$  , il suit de là que chaque pesanteur spécifique auroit sa courbe pour un même niveau ; ce qui nous seroit d'une grande utilité ; car on pourroit avoir plusieurs courbes tracées l'une pour le plomb , une pour le fer , & l'autre pour la pierre , qui sont nos trois projections ordinaires ; & l'on auroit ( sans qu'il fût nécessaire de faire un coup d'épreuve ) un instrument tout construit comme celui de Torricelli : ce qui seroit fort commode , sur tout pour la construction de mon instrument universel , qui certainement seroit très avantageux dans les montagnes : puisqu'en éloignant les pendules sur l'alidade , selon des espaces proportionnels à ces retardemens , on auroit tout ce que l'on peut désirer.

Comme les bombes , quoique d'un même métal , ne sont pas dans le cas des métaux d'une même pesanteur spécifique , on voit évidemment qu'on ne sçauroit rien déterminer pour leur courbe générale , à moins qu'on ne fixe leurs dimensions , de façon que le vuide soit proportionnel à leur solidité en y comprenant la charge ; autrement il faudroit pour chaque bombe de différent calibre une différente courbe ; & même si les bombes d'un même calibre n'étoient pas faites homogènement , il faudroit autant de courbes que de bombes : cela nous fait voir combien il seroit utile de couler nos bombes avec plus d'attention , qu'on n'a fait jusqu'à présent.

Comme les pierres sont toutes de différente figure par rapport à leur masse , & qu'elles sont rarement d'une même pesanteur spécifique ; il ne faut pas être surpris si elles ont des portées si différentes , quoi qu'elles soient poussées avec une même force.

Il est inutile de dire que la courbe des projections n'est pas parabolique , puisque tout le monde en est convaincu dès que l'on considère la résistance de l'air , outre que cela , & bien d'autres découvertes , seront plus amplement traitées , ainsi que je l'ai déjà dit.

*Fin de la seconde Partie.*



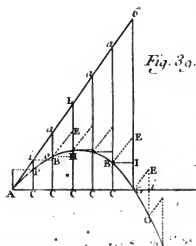
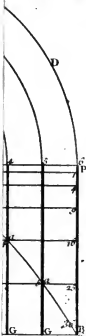
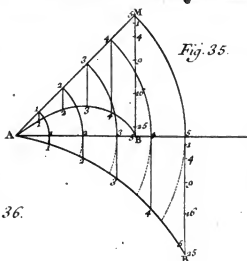
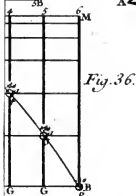
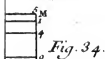
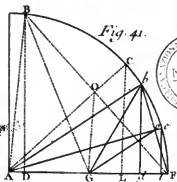
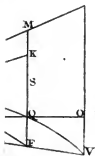
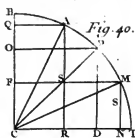
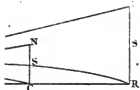
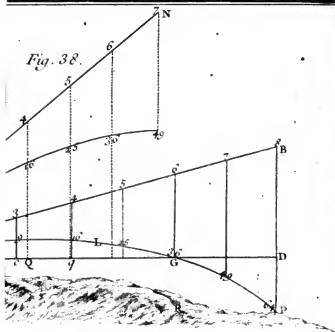




Fig. 38.





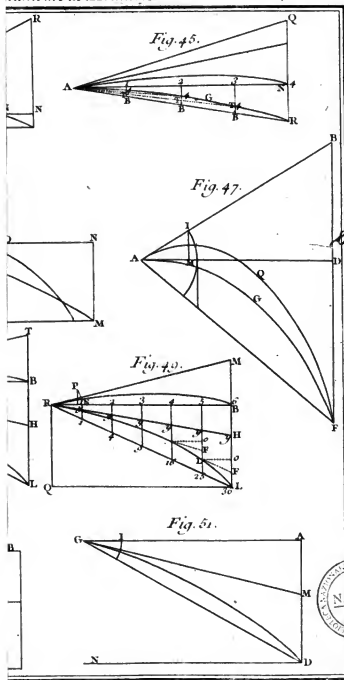




Fig. 54

Fig. 53

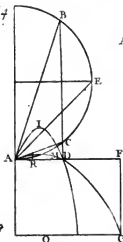
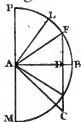


Fig. 55

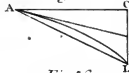


Fig. 56

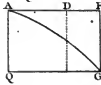


Fig. 57

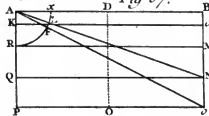


Fig. 58

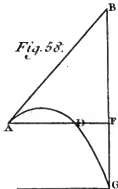
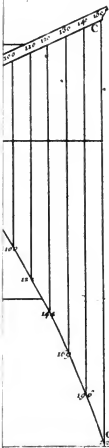
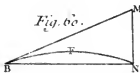


Fig. 60







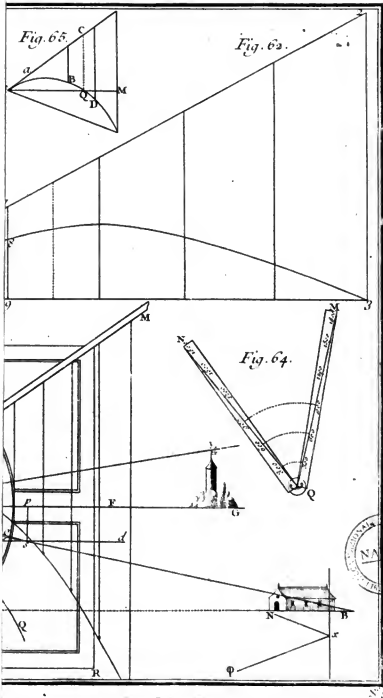




Fig. 68.

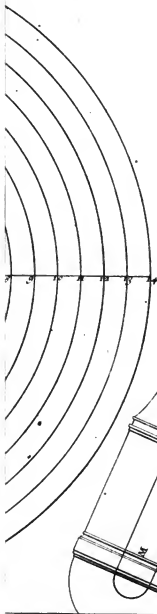
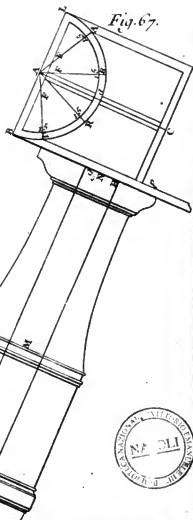
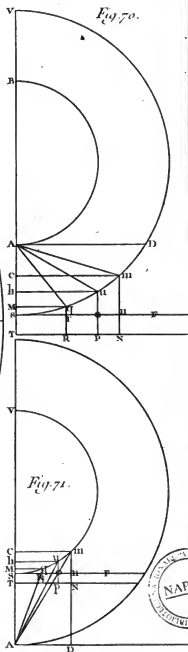
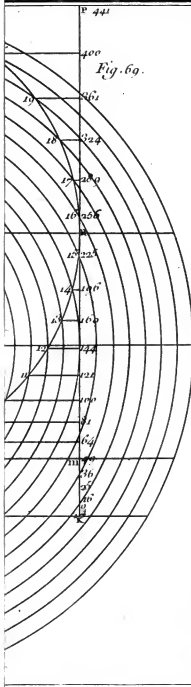


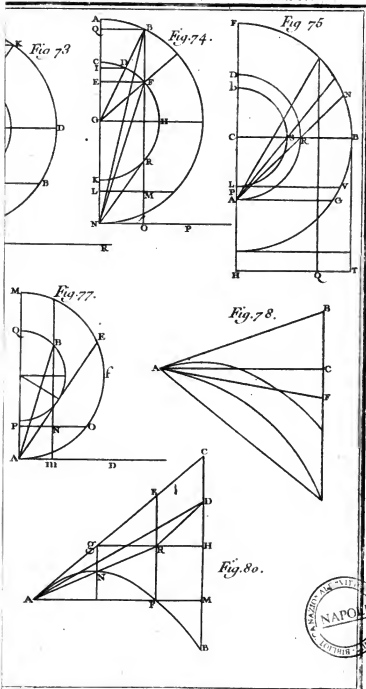
Fig. 67.





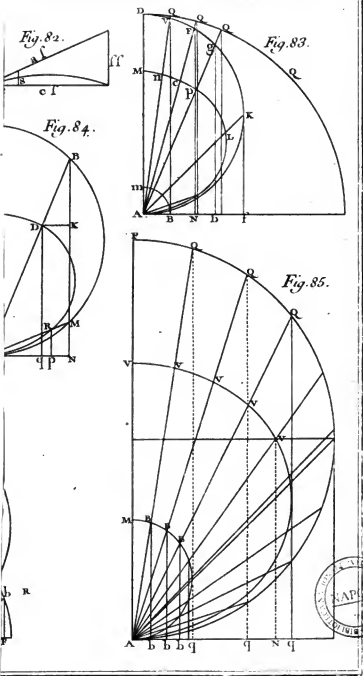




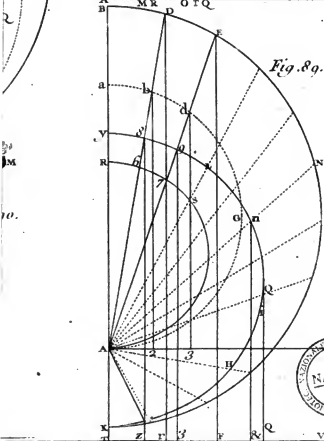
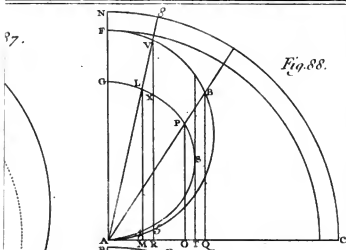






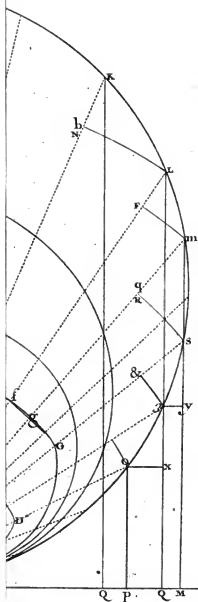


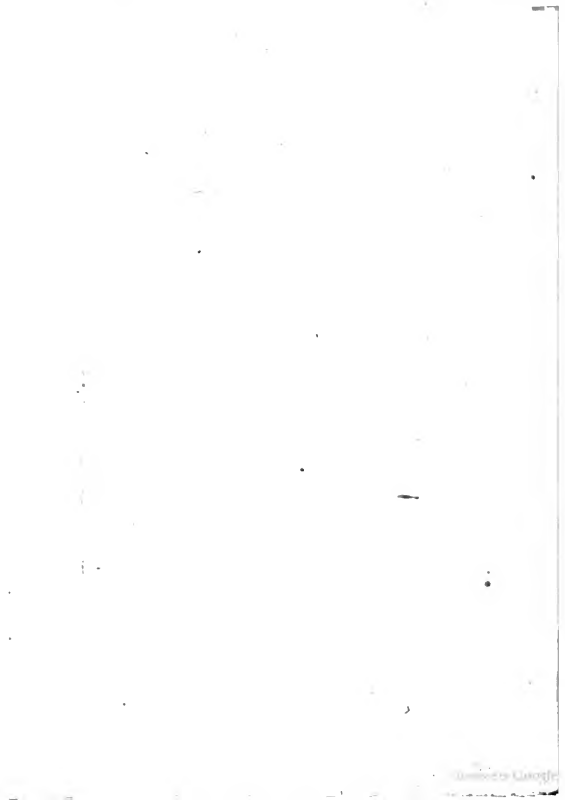


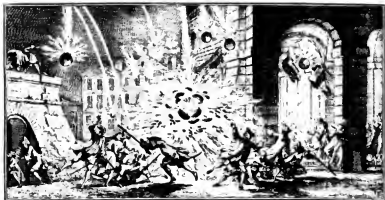




991







# THEORIE NOUVELLE SUR LE MECANISME DE L'ARTILLERIE.



## TROISIEME PARTIE, SUR LES PERCUSSIONS.

*DANS laquelle on examine la force des Percussions sur les Voutes, l'équilibre de leurs Voussoirs & Piédroits pour la forme la plus avantageuse des Magasins à Poudre, avec la mécanique du Pointement.*

---

### SECTION PREMIERE,

*Des différentes poussées des Voutes, selon les différentes Courbes de leurs constructions.*

---

### CHAPITRE PREMIER,

*De la poussée des Voutes en plein Ceintre.*

### PROPOSITION PREMIERE.

**L**A force de la partie de la Voute entre les reins & son imposte, est à la force de son autre partie, entre la clef & les reins qui la pressent par son propre poids pour l'écarter, comme le Sinus total est au Sinus de l'angle au centre, où concourent les joints des Voussoirs entre les reins & la clef.

Gg ij

## DEMONSTRATION.

Il faut démontrer que la résistance de l'arc SXPC (Fig. 92.); est à la force du poids de l'arc PXXN, qui tend à l'écartier comme la ligne PQ Sinus total, est à PO Sinus de l'angle OQP formé par les deux voussoirs par les lignes XOQ, XPQ : si nous considérons la voute comme un corps SXPQMXS, dans lequel on introduit un coin XXXQ pour le fendre, & le separer en deux parties; nous verrons que la partie QXX sera la moitié de ce coin, & la partie SXQ la moitié du corps résistant de la voute, pour n'être pas écartée contre XXQ, qui tend à l'écartier, & parce que par les Mécaniques, la résistance que doit faire un corps S, XPQ, MXS, pour n'être point fendu par l'effort d'un coin QXXX, est à la force que ce même coin doit employer contre ce corps pour le fendre, comme son côté PQ est à PO, moitié de la tête du coin, ou comme le Sinus total PQ est au Sinus PO de l'angle PQO formé par les lignes XOQ, XPQ des deux joints du voussoir PXXN, entre les reins & la clef, puisque ce sont les mêmes lignes; donc, &c. C. Q. F. D.

## PROPOSITION SECONDE.

*Plus l'angle du Voussoir entre la clef & les reins sera aigu, & plus la force du Voussoir supérieur, qui presse l'inférieur, sera grande contre l'inférieur; & plus la résistance que l'inférieur doit faire pour le repousser doit être grande.*

## DEMONSTRATION.

Il faut démontrer que plus l'angle PQO sera aigu, plus le voussoir supérieur XXPN pèsera sur son inférieur SXPC pour l'écartier, & plus la résistance que le même inférieur SXPC doit faire contre le supérieur, pour n'être pas écarté sera grande; cela est évident par la précédente; puisque cette force étant dans la raison du Sinus des angles PQO, au Sinus total, les conséquents en étant les mêmes dans les différentes comparaisons, elles resteront dans la raison des antécédens, c'est-à-dire de leurs Sinus, lesquels étant plus ou moins grands, donneront de moindres ou de plus grandes puissances agissantes; & par conséquent exigeront de moindres ou de plus grandes résistances.



## PROPOSITION TROISIE'ME.

*Les efforts des poussées des Voussoirs infinis qui composent une Voute en plein ceintre , & qui sont en équilibre les uns avec les autres , sont dans la raison des différences des tangentes infinies des arcs compris entre le joint du Voussoir , & la verticale qui passe par le centre de l'arc de la Voute & par la clef.*

## DEMONSTRATION.

Les efforts des puissances sont dans les triangles formés par les perpendiculaires à leurs lignes de direction par les *Mécaniques* ; il n'est donc question que de prouver que les différences des tangentes infinies des voussoirs qui composent la voute , sont perpendiculaires à leurs directions de gravité , que les sécantes de chaque arc de la voute sont perpendiculaires à la direction des résistances & des efforts des plans des voussoirs inférieurs & supérieurs les uns contre les autres , & que la verticale GF ( *Fig. 93.* ), qui passe par le centre G de l'arc de la voute , & par la clef F , est perpendiculaire à la direction FM de l'effort de la clef ; il est évident que le plan vertical du joint de la clef agit contre le point F , par la direction perpendiculaire FM ; & que par conséquent FG lui est perpendiculaire : on ne sçauroit disconvenir que les voussoirs inférieurs CEI , ne résistent aux supérieurs , & qu'ils n'agissent les uns contre les autres par une direction perpendiculaire sur la surface de leurs joints ; & que par conséquent les sécantes GD , GB , GA , ne soient perpendiculaires à leurs directions , puisque ce sont les joints mêmes des voussoirs prolongés ; il n'est pas moins certain que les voussoirs agissent selon la direction de leurs gravités , laquelle est perpendiculaire à l'horison , telles que sont les lignes 16 , EO , CN , FG ; & puisque la ligne AF , qui comprend la somme infinie des tangentes des arcs IE CF , est perpendiculaire à la verticale FG , laquelle leur est parallèle , elle leur est à toutes perpendiculaire : toutes ses parties AB , BD , DF , qui ne sont autre chose que la différence des tangentes AF , BF , DF. des arcs IE CF , ECF , CF , seront aussi perpendiculaires avec les lignes de la direction de gravité des arcs telles que 16 , EO , CN , & elles feront par conséquent l'expression de leur pesanteur absolue , qui est la force même agissante des voussoirs.

Gg iij

Or puisque les côtés des triangles FGD, DGB, BAG, &c. sont l'expression des résistances, & des actions reciproques des voussoirs IEC, il s'ensuit que l'hypoténuse DG étant commune aux deux triangles DGF, DGB, la ligne DG, représentera l'action du voussoir supérieur CF sur l'inférieur CE; de même que la résistance ou l'action de cet inférieur CE contre le supérieur CF: donc ces deux voussoirs seront en équilibre, puisqu'ils se repoussent avec une force égale par deux directions opposées: on démontrera de même que dans les triangles BDG, AEG, le côté BG étant commun à ces deux triangles, sera l'expression de leurs actions reciproques l'un contre l'autre, & les deux voussoirs CE, EI, agissant l'un contre l'autre avec des directions opposées & égales seront en équilibre: & par conséquent avec le troisième voussoir CF; de la même maniere on démontrera que le voussoir IE est en équilibre avec les trois autres, puisque tous ces triangles infinis de chacun des voussoirs qui composent la voute depuis la clef jusqu'à l'imposte, ont tous un côté commun qui exprime l'action reciproque des deux voussoirs. C. Q. F. D.

### PROPOSITION QUATRIEME.

*Si tous les Voussoirs égaux infinis qui composent la Voute, sont supposés sans Mortier, & parfaitement polis, & d'égale pesanteur, ils ne seront point en équilibre, & dès qu'ils seront en équilibre, le poids des arcs égaux augmentera à mesure qu'ils s'approchent de l'imposte, & diminuera à mesure qu'ils s'approchent de la clef.*

### D E M O N S T R A T I O N.

Puisque les lignes AB, BD, DF (Fig. 94.), répondent aux arcs égaux, & qu'elles en expriment la force qui n'est autre chose que leur poids, en prenant les effets pour les causes (Proposition troisième de cette Partie), si les arcs sont d'égale pesanteur, les forces ne seront plus en équilibre, puisqu'elles ne seront plus dans la raison des lignes AB, BD, DF; car les tangentes des arcs égaux QP, PO, ne sont pas égales, il faudra donc augmenter leurs poids à mesure qu'ils s'approchent de leurs impostes ON, ou les diminuer à mesure qu'ils s'approchent de la clef F, dans la raison des différences de leurs tangentes AB, BD, DF, &c. afin qu'autant que le voussoir PO, par rapport à sa situation, a plus de poussée

que le vouffoir PQ, autant le même OP pèse moins que PQ : de forte que PQ gagnera par son poids AB, ce que OP gagne par sa situation ; c'est-à-dire le poids de l'arc QP, sera au poids de l'arc PO, comme AB à BD, & le poids du vouffoir PO à celui du vouffoir OF, comme BD à DF, C. Q. F. D.

## PROPOSITION CINQUIÈME.

*La force absolue des Vouffoirs, en descendant de la clef vers l'imposte, va en diminuant & en remontant de l'imposte, vers la clef va en augmentant dans la même raison.*

## DEMONSTRATION.

Celle-ci n'est qu'un Corollaire de la précédente ; car puisque les lignes qui en font l'expression, vont en augmentant à mesure qu'elles s'éloignent de la clef, telles que DF, BD, AB, pour tenir leurs équilibres, elles diminuent aussi en se rapprochant de la clef dans la même raison ; puisqu'elles sont les mêmes prises dans un sens contraire. C. Q. F. D.

## PROPOSITION SIXIÈME.

*L'on ne sçauroit donner trop de pesanteurs aux Vouffoirs inférieurs ; & il faut les diminuer à mesure qu'ils s'élèvent.*

## DEMONSTRATION.

Puisque la force des vouffoirs est en raison des différences de leurs tangentes (par la Proposition troisième de cette troisième Partie), il est certain qu'étant égaux ils cesseront d'être en équilibre (par la Proposition quatrième de cette troisième Partie) ; & par conséquent les supérieurs obligeront les vouffoirs inférieurs à s'élever ; ce qui détruira l'arrangement de la voute ; il faudra donc augmenter le poids pour le mettre en équilibre, dans la raison des différences des tangentes de leurs arcs (par la quatrième Proposition de la troisième Partie) ; & parce que les différences augmentent à l'infini, à mesure que les arcs s'approchent de l'imposte où elles n'ont plus d'expression, il est donc évident qu'on ne sçauroit trop les augmenter vers l'imposte. C. Q. F. D.

## REMARQUE PREMIERE.

Cette proposition , comme les précédentes , est considérée dans la rigueur de la Théorie ; mais les voussoirs n'étant pas parfaitement polis , & le mortier en liant les parties , le frottement & la liaison qu'ils ont les uns avec les autres , les met beaucoup au-dessus de leur équilibre ; il est pourtant bon dans la pratique ( sur tout des bâtimens d'importance qui doivent être exposés à quelque choc ou secousses ) d'y avoir attention , & d'augmenter autant qu'il sera possible les poids des premiers voussoirs à mesure qu'ils s'approchent de l'imposte , & de les diminuer à mesure qu'ils s'approchent de la clef ; ce qui se fait en allongeant leurs queues.

## REMARQUE SECONDE.

L'on voit encore que les voussoirs infiniment proches de l'imposte , ne sont jamais en équilibre par leur propre poids , contre la poussée des autres voussoirs ; & que si on les suppose parfaitement polis , il faut de toute nécessité qu'ils s'échappent en arrière , du côté de leurs extradors , où le poids de la voute les fera glisser , à moins que quelque chose ne les retienne , puisque la ligne de leurs directions étant parallèle à la tangente qui en exprime le poids , il n'y a plus aucune expression pour le poids.

## REMARQUE TROISIE' ME.

Les actions du poids de chaque voussoir supérieur contre son inférieur , vont en diminuant en descendant de la clef vers l'imposte , parce qu'à mesure qu'ils s'approchent de l'imposte , les plans des sections des voussoirs inférieurs étant moins inclinés à l'horison , l'inférieur supporte une plus grande partie de ce poids , & le supérieur tend moins à glisser.

On peut généralement remarquer que si les différences des tangentes des voussoirs expriment l'action de leur poids absolu , les sécantes en expriment la résistance réciproque.

Si les voussoirs étoient en équilibre , & qu'il n'y eût point de piedroit , l'on auroit tout ce qu'on l'on désire pour la solidité de la voute , & il n'y auroit qu'à augmenter le poids des voussoirs depuis les reins vers l'imposte , pour leur faire gagner par leurs poids ,

poids, ce que les supérieurs des reins vers la clef ont de force de plus par leur situation pour les écarter ; mais les piédroits des vou-tes, & la difficulté d'équilibrer ainsi les vouffoirs (qui d'ailleurs ne sont pas effectivement dans la pratique parfaitement polis, & sans frottement, comme nous le supposons dans cette Théorie), nous feront considérer la voute d'une autre maniere.

Puisque tous les vouffoirs sont considérés par leurs formes ; comme autant de coins qui agissent les uns contre les autres, selon leurs différentes situations, il faut les examiner comme autant de puissances différentes appliquées à l'extrémité de différens leviers ; si tous les joints des vouffoirs étoient parallèles, les leviers en seroient égaux, il nous suffiroit d'en connoître un seul ; mais chaque vouffoir ayant ses joints plus inclinés à la verticale, à mesure qu'ils s'approchent de la clef, son levier correspondant sera d'autant plus long que cet angle sera aigu.

Supposons qu'on ait tiré des perpendiculaires  $C_3, E_3, M_3$ , (Fig. 95.) par les centres de gravité des vouffoirs, elles seront les directions des puissances, ou des poids des vouffoirs ; les perpendiculaires à ces lignes  $C_3, E_3, M_3$ , en expriment le poids ou la puissance absolue (par la troisième Proposition de la seconde Partie) : si l'on tire les lignes  $AP, OP$ , perpendiculairement sur les joints des vouffoirs aux points  $A$  &  $O$ , & si du point d'appui  $G$  on tire sur celles-ci les perpendiculaires  $GP$  ; les lignes  $AP, OP$ , seront les directions des puissances résistantes, & les perpendiculaires  $GP$  en exprimeront la force, & seront les leviers à l'extrémité desquels les vouffoirs  $HO, AO, AF$ , sont censés agir les uns contre les autres, pour renverser le corps  $AOHDG$ , sur son point d'appui  $G$ , les leviers  $GP$ , vont en augmentant à mesure que les vouffoirs correspondans s'approchent de la clef ; il s'ensuit que la force absolue des vouffoirs supérieurs, qui est déjà plus grande, comme nous l'avons vu par leurs situations, le devient encore plus par rapport aux leviers, à l'extrémité desquels ils sont censés agir, & tout au contraire à mesure que les vouffoirs s'approchent de l'imposte, leurs leviers devenant plus petits, il s'ensuit de même que les vouffoirs inférieurs qui ont déjà perdu de leurs forces, comme nous l'avons vu (dans la quatrième Proposition, & dans la cinquième) en perdent encore par la diminution des leviers, à l'extrémité desquels ils sont censés agir ; il est bien vrai que les piédroits augmenteront de beaucoup le poids des vouffoirs inférieurs contre la pousée des supérieurs, qui tendent à les renverser ; mais aussi la hauteur de

ces piedroits, augmentant de beaucoup les leviers des voussoirs supérieurs, il leur faut donner un contre-poids. en augmentant l'épaisseur des piedroits, à proportion de l'avantage qu'ont les voussoirs supérieurs, & par leurs leviers, & par leurs situations; & parce que les leviers en sont tous differens, nous considerons la voute partagée en deux corps, dont l'un sera la puissance agissante appliquée à l'extrémité du levier PG, comme le globe B, & l'autre la résistance appliquée à l'extrémité du levier GR, comme le globe V, afin d'abrégier l'opération; ce que nous allons examiner.

L'expérience nous a fait voir jusqu'à présent que le foible d'une voute est vers ses reins, c'est-à-dire sur la moitié de l'arc HF au point A de 45 degrés; & que c'est là qu'elle souffre ordinairement, lorsqu'elle doit tomber par le défaut de son équilibre; ce qui arrive lorsque l'effort du poids du voussoir AFQ, est plus grand que la résistance des deux voussoirs AH, QD, joints à leurs piedroits DG: nous appellerons tout cet espace AFQ le voussoir supérieur, ou la puissance agissante, & le reste GDAR, & son égal QDG, c'est-à-dire les deux voussoirs inférieurs joints aux piedroits la puissance résistante: & pour plus de facilité nous supposons que ces deux corps soient d'une seule pierre, & que le plan de leurs jonctions au point A & Q, vers les reins de la voute soient parfaitement polis; ce sera ces deux corps qu'il faudra mettre en équilibre, pour trouver l'épaisseur des piedroits d'une voute.

### PROPOSITION SEPTIEME.

*Plus la Voute est épaisse, & plus la base des piedroits en doit être large, & plus les piedroits sont hauts & plus leurs bases doivent être larges.*

### DEMONSTRATION.

Supposons une voute sur ses piedroits parfaitement en équilibre, & que l'on augmente ensuite l'épaisseur de la voute, sans augmenter celle des piedroits: de sorte qu'on ajoute autant au voussoir supérieur qu'à l'inférieur, l'équilibre ne subsiste plus, parce que les efforts de ces deux voussoirs ne sont plus égaux; car ce que l'on ajoute au voussoir inférieur perd de sa force absolue par sa situation; & la force absolue au contraire augmente dans le supé-

rieur (par la cinquième & quatrième), aussi bien que le levier PG, (par la suite de la sixième), donc l'équilibre ne subsiste plus; il faut donc (par la suite de la sixième) augmenter la puissance résistante, en augmentant le poids des piédroits; mais nous supposons ici que la hauteur soit la même; donc pour augmenter le poids des piédroits, il en faut augmenter les bases. C. Q. F. D.

En second lieu, quant à la hauteur des piédroits cela est encore évident; car si nous supposons la voute 8DFD8 parfaitement équilibrée, & qu'on lui ajoute la hauteur G8, on augmente le levier 8P de la puissance agissante, en raison de la hauteur D8 à la hauteur DG, c'est-à-dire qu'on augmente la puissance agissante en raison d'un rectangle, qui auroit pour côté l'expression de la puissance agissante, & pour l'autre côté la ligne 8G; mais nous n'augmentons la puissance résistante ou son poids 8R, que dans la raison de la hauteur D8, à la hauteur DG; ce qui ne suffit pas: car dans l'état de l'équilibre on avoit  $P8, GR :: V, B$ ; à présent pour que l'équilibre subsiste en prenant le levier PG à la place du levier P8, & gardant le même levier GR ou 8, 7: il faut que  $P8, PG :: V$ , qui est le corps AD8, est au poids du corps AEDG: c'est-à-dire qu'il faut augmenter le poids du corps AD8 dans le même rapport qu'on a augmenté le levier P8: ce qui n'est pas: puisque le levier P8,  $PG :: D8, DG$ : de même que le poids du piédroit D8 au poids du piédroit DG: la partie G8, dont on a augmenté le piédroit, ne sauroit être une aliquotte semblable de tout le corps AD8, & de sa partie D8, comme cela devoit être, pour qu'on eût  $D8, 8G :: AD8, 8G$  ou  $D8, D8 + 8G = DG :: AD8, AD8 + 8G$  par l'état de l'équilibre: donc la quantité 8G est trop petite; & par conséquent pour rétablir cet équilibre, il faut augmenter encore le poids des piédroits en augmentant leurs épaisseurs.

Blondel, & tous les Architectes qui n'ont pas eu égard à la hauteur des piédroits pour regler leurs épaisseurs, n'ont peut-être pas fait ces réflexions: il est toujours dangereux de suivre la seule pratique sans l'éclairer par la Théorie, ainsi que Mr. de Belidor nous l'a fait remarquer.

## CHAPITRE SECOND,

*De la poussée des Voutes de différentes Courbes , par la comparaison de leurs Léviérs.*

## PROPOSITION PREMIERE. \*

*L'angle au centre d'un arc de Voute est égal à celui de la verticale avec la tangente.*

## DEMONSTRATION.

**P**OUR démontrer que l'angle au centre BCD (Fig. 96.), fait avec l'horizontale CD, & le rayon CB au point C, est égal à l'angle CAB, ou à son alterne ABF, fait avec la tangente AB & la verticale BF, considérons que dans le quart de cercle MBO, l'angle MCD est droit, & l'angle ABC, l'est aussi à cause de la ligne AB tangente au point B; donc l'angle CAB, est complément de l'angle ACB; mais BCD en est aussi le complément; donc ils sont égaux. C. Q. F. D.

Il suit de cette Proposition que si l'on tire par tous les points infinis d'une voute, ou d'un cercle MBO des tangentes BA, RG, &c. prolongées jusqu'à la rencontre de la ligne AC, on aura tous les angles qu'elle forme avec la verticale AC, ou quelque autre verticale BF qu'on puisse tirer; puisque tous ces angles seront mesurés par les arcs BO, RO, &c. des tangentes AB, RG.

Il suit encore que si on a une voute d'une courbure différente de celle d'un cercle, dont on veuille connoître la valeur des angles au centre avec le rayon CB, & l'horizontale, il n'y a qu'à connoître les angles de leurs tangentes avec la verticale, puis qu'ils sont égaux aux arcs des tangentes, parce que nous aurons besoin de connoître les angles au centre des voutes paraboliques & éliptriques: dans les Propositions suivantes nous allons apprendre à les trouver.



## PROPOSITION SECONDE.

*Maniere de trouver l'angle des tangentes avec la verticale, ou avec l'horizontale pour tous les arcs des Voussoirs de la Voute élliptique correspondans aux arcs de la sphérique, dont le diamètre seroit égal au grand axe de l'élliptique.*

Tirez des ordonnées BC, BD, par tous les points tels que C, où l'on veut tirer des tangentes CM à l'élliptique QCR, ou des tangentes DA au cercle QDO, dans lequel l'angle ADF égal à DGO, par la précédente, est connu; or pour connoître l'angle de la tangente CM avec la verticale CP, que nous cherchons dans l'éllipse, il faut chercher le côté MB, & la base BC, & pour lors ayant les deux côtés connus, & l'angle droit MBC, par la Trigonométrie, on trouve l'angle BMC alterne à PCM, avec la verticale PC, aussi bien que l'angle MCB avec l'horizontale BC.

Pour trouver le côté MB, l'on sçait par les propriétés de l'éllipse, que son grand axe QG est moyen proportionnel entre BG, & la sous-tangente MG: BG est connue, puisqu'elle est le Sinus droit de l'arc DO connu; QG l'est aussi, puisqu'il est le Sinus total du cercle QDO, nous avons donc BG, QG :: QG, GM, ou bien nous aurons cette analogie comme le Sinus droit BG de l'arc du cercle qu'on compare avec celui de l'éllipse, est au Sinus total QG; ainsi le Sinus total QG est à GM que l'on cherche; & si nous ôtons BG, nous aurons MB connu: à présent pour avoir BC, nous avons par les propriétés de l'éllipse, & du cercle QG, GR :: BD, BC; QG est le Sinus total, GR est le petit axe conjugué de l'éllipse; & par conséquent connu,  $BD = G_4$ , Sinus de complément de l'arc DO l'est aussi; & par conséquent BC que nous cherchions; or connoissant les côtés du triangle rectangle MBC, il ne reste plus qu'à chercher, par la Trigonométrie, les angles, C. Q. F. F. & D.

C'est de cette maniere que j'ai calculé les angles pour tous les arcs des deux voures de 10 en 10 degrés; comme on le void dans la Fig. 98, dans laquelle on peut remarquer qu'à un angle de 60 degrés avec la verticale, dans la voute en plein ceintre, répond un angle de 51: 17' dans l'éllipse; & ainsi l'on voit le rapport des angles de la voute en plein ceintre à ceux de la voute élliptique.

*TABLES des côtés des Triangles formés par les Tangentes, les Verticales & les Ordonnées de 10 en 10 degrés de la Voûte elliptique, pour la connoissance des angles des Tangentes, avec l'horizontale ou la verticale.*

CERCLE. Arc de 10 degrés.	HAUTEUR. Base. Tangente.	558540 70996 12694	Arcs correspondans dans l'Ellipse. 7 : 14'
ARC de 20 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	258178 67657 26205	14 : 41'
ARC de 30 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	150000 62354 41569	22 : 34'
ARC de 40 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	91296 55155 60413	31 : 8'
ARC de 50 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	53937 46281 85805	40 : 38'
ARC de 60 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	28868 36000 124705	51 : 17'
ARC de 70 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	12449 24626 197807	63 : 11'
ARC de 80 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	3063 12502 408161	76 : 14'
ARC de 90 degrés.	Hauteur. Base. Tangente.	Infinie. Base 72000 Infinie.	90 degrés.

## PROPOSITION TROISIEME.

*Maniere de trouver les Angles des tangentes avec la verticale, ou l'horizontale pour les arcs des Voussoirs d'une Voute parabolique correspondants aux arcs des Voussoirs d'une Voute en plein ceintre, dont le diamètre est égal à l'axe de la parabolique.*

Il faut trouver, comme dans la précédente, les côtés AM, MD, (Fig. 99.) du triangle AMD de la parabole MCDH; nous savons par la propriété de la parabole, que la soit tangente AM est double de l'abscisse CM; or CM est connu; car du Sinus total CF, si nous en ôtons MF, nous aurons l'abscisse CM, mais MF dans le cercle CBN, est égale à BK, Sinus droit de l'arc BN, que l'on compare avec l'arc DH de la parabole, il n'y a donc qu'à ôter du Sinus total CF, le Sinus droit KB de cet arc, pour avoir CM, dont le double est égal à AM.

Pour connoître maintenant MD, nous avons par la propriété de la parabole  $CF, CM :: HF^3, MD^3$ , & par conséquent  $\sqrt{CF}, \sqrt{CM} :: HF, MD$  (Chapitre premier, Section première de la seconde Partie), il n'y a donc qu'à tirer la racine du grand axe de la voute & de l'abscisse CM, & chercher une quatrième proportionnelle à ces deux racines, & à la demi base HF de la voute, pour avoir MD; connoissant les deux côtés AM, MD, dans le triangle rectangle AMD, par la Trigonométrie, nous en connoissons les trois angles; c'est de cette manière que j'ai calculé de 10 en 10 degrés, tous les angles des tangentes de la parabole CDH, avec la verticale AF, ou l'horizontale FN, en supposant les deux lignes CF, FH, de la même grandeur que dans l'ellipse; on peut voir les lignes qui ont servi à la construction des tables de la voute elliptique & parabolique; & pour mieux faire la comparaison de ces trois courbes, je les ai mises toutes trois sur un même plan avec les angles correspondants aux arcs du cercle de l'ellipse & de la parabole, dans la Fig. 98.

Quant aux voutes en tiers point, & surbaissées, il est évident que les angles de leurs tangentes, avec leurs verticales, sont égaux aux angles au centre formé avec les rayons, & l'horizontale comme dans la voute en plein ceintre.

<i>TABLES des côtés des Triangles formés par les Tangentes, les verticales, les ordonnées, de dix en dix degrés de la voûte parabolique, pour la connoissance des angles des Tangentes avec l'horizontale &amp; la verticale.</i>	Arc de	Sous tang.	200000	Angles de la tangente avec la verticale dans la parabole. 19 dégr. 48
	dégrés	Abcisse.	100000	
		Ordonnée.	72000	
	dans le Cercle.	Tangente.	36000	
	Arc	Sous tang.	165272	21 dégr. 36
	de 10	Abcisse.	82636	
	dégrés.	Ordonnée.	65451	
		Tangente.	39603	
	Arc	Sous tang.	131596	23 dégr. 46
	de 20	Abcisse.	65798	
	dégrés.	Ordonnée.	58403	
		Tangente.	44380	
	Arc	Sous tang.	100000	26 dégr. 59
	de 30	Abcisse.	50000	
	dégrés.	Ordonnée.	50911	
		Tangente.	50911	
	Arc	Sous tang.	71144	31 dégr. 4
	de 40	Abcisse.	35722	
	dégrés.	Ordonnée.	43032	
		Tangente.	60231	
	Arc	Sous tang.	46792	36 dégr. 40
	de 50	Abcisse.	23396	
	dégrés.	Ordonnée.	34828	
		Tangente.	74464	
	Arc	Sous tang.	26796	44 dégr. 31
	de 60	Abcisse.	13396	
	dégrés.	Ordonnée.	26354	
		Tangente.	98350	
	Arc	Sous tang.	22062	55 dégr. 42
	de 70	Abcisse.	11031	
	dégrés.	Ordonnée.	1768	
		Tangente.	136584	
	Arc	Sous tang.	3040	68 dégr. 44
	de 80	Abcisse.	1520	
	dégrés.	Ordonnée.	8876	
		Tangente.	291973	
	Arc	Sous tang.	0	90 dégrés.
	de 90	Abcisse.	0	
	dégrés.	Ordonnée.	0	
		Tangente.	Indéfinie.	

PROPO-

## PROPOSITION QUATRIÈME.

*Les Leviers des arcs des Voutes en plein ceintre depuis la clef vers l'imposte, sont entr'eux dans la raison des Sinus versés de leurs arcs de compléments.*

## DEMONSTRATION.

Le vouffoir KF (Fig. 100.), résiste à la poussée du vouffoir agissant DF, par la direction FR, qui est la tangente au point F de cet arc KF, & la perpendiculaire KH sur la direction FR, supposé qu'il n'y eût point de piédroit, sera le levier de la poussée du vouffoir agissant DF : si nous faisons AE parallèle à la tangente FR, RH prolongée en E parallèle à AF, il est évident, *par la définition des Sinus*, que KE est le Sinus de l'arc KF complément de l'arc DF ; & que par conséquent EF sera le Sinus versé de l'arc KF : il faut donc démontrer que  $EF = KH$ , ce qui est aussi évident à cause des côtés EF, KH, parallèles, *par la construction*, renfermés entre les deux EK, FH aussi parallèles, *par la construction* ; d'où il suit que les leviers qui sont dans la raison des KH, seront aussi dans celle des EF, c'est-à-dire des Sinus versés des arcs KF complément de l'arc DF, C. Q. F. D.

Il suit de cette Proposition que les leviers des arcs des vouffoirs des voutes surbaissées, sont aussi dans la raison des Sinus versés de leur complément ; la voute surbaissée n'étant qu'un arc ABC (Fig. 101.), en plein ceintre LABG, dont les leviers par conséquent sont en raison des Sinus versés  $NC = GE$ , des arcs CG, qui en sont les compléments.

Il suit encore que les leviers d'une voute surbaissée proche l'imposte A & C, sont aux leviers de la voute en plein ceintre vers son imposte G & L, comme le Sinus versé  $CN = EG$ , de l'arc C, G à zéro ; ce qui est bien évident, puis qu'au point G, la voute en plein ceintre n'a point de leviers, n'ayant point de complément.

Il suit encore que les leviers des arcs semblables d'une voute surbaissée, & d'une voute en plein ceintre, qui sont sur une même ligne KH, sont entr'eux en raison des diamètres KH, GL, des deux voutes KNH, ABC, puisque leurs Sinus versés CN, MN, des arcs semblables CG, NH, sont dans la raison des Sinus totaux IG, IH.

Il suit que les arcs semblables des voutes en plein ceintre de

différens diamètres, ont des leviers différens de leurs diamètres, ce qui est évident, puisque les leviers ou les Sinus versés de leurs arcs semblables de complément sont dans cette raison.

Nous ferons le même raisonnement pour les voutes en tiers point, puisqu'elles ne sont autre chose que des arcs AG, AC (Fig. 102.), en plein ceintre CAH, BAG; de sorte que connoissant les leviers des arcs d'une voute en plein ceintre CMG, nous connoîtrons ceux des arcs semblables des ~~deux~~ voutes surbaissées NO, & en tiers point CAG, puisqu'ils seront entr'eux en raison des diamètres CG, RF, BG.

Nous avons examiné les poussées des voutes sans piédroits; mais lorsqu'on les élève sur des piédroits, il y a une bien plus grande différence entre les leviers des arcs semblables des voutes de différentes courbes; c'est ce que nous allons examiner dans les Propositions suivantes.

### PROPOSITION CINQUIEME.

*Les Leviers des arcs semblables des Voutes en plein ceintre surbaissées, & en tiers point, élevées sur des piédroits, sont entr'eux en raison des hauteurs de leurs piédroits, en faisant abstraction de celle de leurs voussoirs.*

### DEMONSTRATION.

Les arcs étant semblables, les tangentes BF, ZY (Fig. 100.); seront semblablement inclinées à l'horizontale ZAR; & si nous tirons la parallèle EKQ, à la tangente de l'arc, son levier KH ou R, &c. son égal, puisqu'ils sont les côtés opposés d'un rectangle, K&, sera le levier du voussoir KF, & le levier P&, sera celui du même voussoir DF élevé sur des piédroits KP; nous n'examinons ici que le levier PR; car de quelque hauteur que soit le piédroit KP, ou KM, le levier KH, TL, R&, ne change point, il n'y a donc que le levier PR, MT, qui change à proportion que les piédroits sont plus ou moins hauts.

A présent considérons que les deux triangles KMT, KPR, sont semblables; puisqu'ils ont chacun un angle droit, & un angle commun MKT; & par conséquent les deux côtés MT, PR parallèles; donc nous avons KP, KM:: PR, MT: C. Q. F. D.

Si nous joignons à la ligne KH ou à TL, R&, les égales, le

lévier MT ou PR, nous aurons les léviérs ML, P&, du vouffoir DF sur les piédroits KM, ou KP.

Il fuit enfin que les léviérs des arcs DF, des vouffoirs d'une voute circulaire élevée sur des piédroits, font auffi entr'eux en raifon des rapports des tangentes  $KS = FS$ , de l'arc  $nK$ , moitié de l'arc  $KF$ ; ce qui eft évident par la *Geométrie*, puifque les lignes  $KS$  des piédroits prolongés  $KP$ , étant tangente au rayon  $AK$ , rencontrera au point  $S$  l'autre tangente  $FN$ : de forte que  $FS = KS$ , & par conféquent les arcs  $Fn$  &  $Kn$ , qui répondent à ces deux tangentes  $FS, KS$  égales, feront égaux; or nous aurons  $KS, KH :: SM, ML :: SP, P& :: KM, MT :: KP, PR$ , à caufe du lévier  $KH$ , parallèle aux léviérs  $ML, P&$ , & de l'angle commun  $KSH$ ; mais la raifon de  $KS, KH$ , eft égale à celle de la tangente de la moitié de l'arc  $KF$  au Sinus verfe de l'arc  $KF$ : donc les léviérs  $ML, P&$ , font dans cette raifon. C. Q. F. D.

L'on peut dire de même que les léviérs des vouffoirs DF des voutes furbaiſſées, & en tiers point, élevées sur des piédroits, font entr'eux en raifon des rapports des tangentes  $KS$ , de la moitié de l'arc correspondant  $KF$  au Sinus verfe de ce même arc  $KF$ , en leur appliquant ce même raifonnement que nous venons de faire pour les voutes en plein ceintre.

A caufe des deux triangles ſemblables  $BAF, SKH$ , puifqu'ils ont  $AB, SK$  parallèles, &  $AF, KH$  auffi, & que les côtés  $BF, SH$ , font dans le même alignement, il fuit qu'on aura auffi  $AB, AF :: KS, KH$ ; c'eſt-à-dire dans le rapport de la ſécante  $AB$  du vouffoir DF au Sinus total  $AE$ : d'où il reſulte que l'on aura auffi  $AB, AF :: SM, ML :: SP, P&$ , puifque  $KS, KH :: SM, ML :: SP, P&$ , ce qui nous indique que les léviérs des arcs des vouffoirs DF, font dans la raifon inverſe de leurs propres ſécantes  $AB$ ; car ſi on nomme ( $a$ ) le Sinus total, & ( $s$ ) la ſécante, & ( $p$ ) le piédroit, il eſt certain qu'on aura  $s, a :: p, \frac{ap}{s}$  pour le lévier; mais les  $\frac{ap}{s}$ , qui en ſont les expreſſions, ſont tous évidemment dans la raifon inverſe des ( $s$ ), c'eſt-à-dire des ſécantes, puifque les  $ap$  ſont conſtantes.

## PROPOSITION SIXIÈME.

*La raison des Léviérs des Vouffoirs infinis des Voutes dont les diamètres font différens, & qui font élevés sur des piédroits différens, est composée des diamètres des cercles des rapports des tangentes de la moitié du complément aux Sinus verfes des arcs de complément des Vouffoirs & de la hauteur des piédroits, ou bien de l'inverse des Sécantes des arcs des Vouffoirs (à la place des rapports des tangentes du demi complément aux Sinus verfes de leurs complémens), ou bien du Sinus même verfe de leurs complémens.*

## DEMONSTRATION.

La raison des léviérs des vouffoirs fans piédroits des arcs semblables des voutes de différens diamètres est égale à celle de leurs diamètres, *par la suite de la Proposition quatrième*, & celle des léviérs des arcs différens sur un même piédroit dans chaque voute, en raison des rapports des tangentes du demi complément des vouffoirs, *par la précédente*, ou bien du Sinus verfe de l'arc de son complément; donc celle des arcs différens des voutes de différens diamètres sur un même piédroit, sera composée de la raison des diamètres & des rapports des tangentes du demi complément aux Sinus verfes des arcs de leurs complémens, ou bien de l'inverse des sécantes des arcs des voutes, ou si l'on veut des Sinus mêmes verfes des arcs des complémens; mais l'augmentation des léviérs des arcs semblables des voutes sur différens piédroits, est en raison de la hauteur des piédroits qu'on leur ajoute *par la Proposition cinquième*, donc la raison des arcs différens des voutes de différens diamètres élevés sur des piédroits différens, est composée des diamètres des voutes des rapports des tangentes d'un demi complément aux Sinus verfes des complémens des arcs des vouffoirs, & de la même hauteur des piédroits, ou à la place des rapports des tangentes au Sinus verfe, on peut substituer la raison des Sinus verfes des complémens des arcs des vouffoirs, comme aussi l'inverse de la sécante des vouffoirs même, C. Q. F. D. On prend toujours les arcs des vouffoirs en commençant de la clef, en descendant vers l'imposte, ce qu'il faut bien remarquer; on pourroit également les prendre en remontant de l'imposte vers la clef, & pour lors on prendroit le Sinus verfe de l'arc même, ce qui revient à une même chose.



La même démonstration doit s'étendre sur les différens arcs des voutes surbaissées, & en tiers point élevées sur des piédroits différens, puisqu'elles sont des arcs des voutes en plein ceintre d'un plus grand diamètre, comme nous l'avons remarqué.

## PROPOSITION SEPTIEME.

*Trouver les Leviers effectifs de tous les différens Vouffoirs des Voutes d'une courbe circulaire, & de différente espèce.*

## DEMONSTRATION.

Jusqu'à présent nous n'avons considéré que les rapports des leviers des arcs DF (Fig. 103.), différens des différentes voutes, & nous les avons trouvés entr'eux en raison des Sinus versés des arcs FM de complément; mais nous n'avons pas donné la valeur effective du levier MH, mais seulement le rapport qu'il avoit à la tangente GM de la moitié de l'arc FM: de sorte que nous n'avons considéré que la ligne qui en est la tangente; maintenant pour trouver la valeur absolue de la ligne MH, nous avons le triangle rectangle *Gpi*, dont nous connoissons l'angle *Gpi*, complément de celui de l'arc du vouffoir FM ou *ipl* son égal; il n'y a donc qu'à trouver le côté *Gp*, lequel étant composé de *Mp* hauteur des piédroits, & de GM tangente de l'angle GCM, lequel fera la moitié de l'arc du vouffoir FM, par le troisième Livre d'Euclide, nous n'avons donc qu'à les ajouter ensemble pour avoir la valeur effective de PG, parce que la tangente GM n'est pas connue en grandeur absolue, il ne reste plus qu'à la chercher par cette analogie, comme le Sinus total a la valeur CM connue: ainsi la tangente de la moitié de l'angle FCM a la valeur effective MG, laquelle ajoutée au piédroit PM donne GP.

Maintenant que nous connoissons *Gp* dans le triangle rectangle *Gpi*, nous connoissons les angles; car l'angle *Gpi* est le complément de *ipl* égal à FCM connu; & par conséquent *pGi* complément de *Gpi*, sera égal à l'arc FM qui est connu, nous connoissons encore *Gp*, nous trouverons les autres côtés aussi bien que le levier *pi*, par la Trigonométrie, comme nous le verrons dans les exemples suivans.

C'est de cette maniere qu'on doit connoître tous les leviers effectifs des vouffoirs d'une voute circulaire; mais comme nous

n'avons besoin que des leviers correspondans aux reins d'une voute, puisque nous ne la considérons plus que comme deux corps, dont l'un fait la puissante agissante, & l'autre la résistante; nous ne chercherons ici que les leviers des reins de chaque voute différente, afin d'en faire la comparaison par celle de leurs leviers; & pour cela nous supposons que les voutes soient d'une égale hauteur sous clef, en comprenant celle des piédroits, & d'une égale largeur entre leurs impostes.

Nous supposons le rayon de la voute en plein ceintre de 18 pieds, l'angle DCF de ses reins sera de 45 degrés: la moitié 22 : 30', dont la tangente 41421 sera égale à GM: maintenant on aura cette analogie pour trouver sa valeur effective 100000 pieds, 18 :: 41421 pieds, 7 pouces, 5 lignes, lesquels joints à la hauteur des piédroits de 13 pieds, donnent 20 pieds, 5 pouces, 5 lignes, pour la ligne Gp: pour avoir le levier pi, nous avons cette analogie, par la Trigonométrie, comme la sécante de l'angle de complément de l'arc des reins de 45 degrés, 141411, 100000 Sinus total, 20 GP : 5 : 5, 14 pieds, 5 : 6, la raison de cette analogie est évidente, par la suite de la Proposition cinquième, puisque nous avons AC, CF :: GP, PI, & que la raison de AC, CF, est égale à celle de la sécante de l'arc du vouffoir DF au Sinus total.

Pour connoître le levier correspondant à l'arc des reins de la voute en tiers point, nous connoissons le rayon lequel est supposé ici de 26 pieds, la hauteur sous clef 26 pieds, sa largeur entre les deux impostes 36 pieds; il faut chercher l'arc des reins CD (Fig. 104.) ; dans le triangle rectangle CFH, nous connoissons les deux côtés CF, CH; car CF est la moitié de la racine quarrée de  $\overline{GM}^2 = 23^2$  pieds + de  $\overline{CM}^2 = 18^2$  pieds, laquelle sera de 30 pieds  $\frac{1}{2}$ ; dont la moitié sera 15 : 3 : 0, à présent, par la Trigonométrie, nous connoissons l'angle CHF, dont l'arc CD est la mesure, par cette analogie CF, CH :: Sinus total, à la sécante de l'angle FCH, dont le complément sera un arc CD de 35 degrés 55'.

La tangente OC de la moitié de l'arc DC, lequel est de 17 : 57' est 32396, la hauteur des piédroits est de 5 pieds; car la hauteur sous clef étant égale, c'est-à-dire de 31 pieds, le rayon GM étant de 26 pieds, il n'en reste que 5 pour les piédroits, lesquels joints à la hauteur de la tangente reduite à sa valeur absolue, laquelle est 5, 9, 11, par la règle précédente, donne 10 : 9 : 11 pour OB.

Pour trouver le levier AB, comme la sécante du Sinus de com-

plément de l'arc DC des reins, lequel est de 54 degrés 5 minutes, au Sinus total; ainsi le côté OB au levier AB: 170491, 100000 :: 1059:11, 6:4: pour le levier AB de la voute en tiers point, ce qui est évident par la suite de la Proposition cinquième.

Quant au levier de la voute surbaissée, il est un peu plus difficile à trouver, parce qu'à mesure que le rayon de la voute est plus grand que celui de la voute en plein ceintre la ligne PC (Fig. 105.), au lieu d'être tangente à l'arc CDF, n'en est plus ni tangente, ni sécante, ni Sinus, comme la seule figure le montre sans discours; il faut chercher auparavant la ligne AQ, comme si c'étoit une voute en plein ceintre QFL.

Pour cela nous cherchons l'arc CF, comme dans la voute en tiers point; car dans le triangle rectangle COS, nous connoissons CO, le rayon de la voute que nous supposons ici de 26 pieds, CS égal à IK = 18 pieds, nous connoissons par conséquent l'angle OCS, par la Trigonométrie, dont le complément 43 degrés 49' donne l'angle COS; si nous prenons le complément de la moitié, nous aurons l'angle OED, dont l'arc DCQ de 68 degrés 5', est la mesure, & la tangente de la moitié de cet arc de 34 degrés 2 $\frac{1}{2}$ , est 675 36, laquelle reduite à sa valeur absolue, par la règle précédente, donne 17 pieds 6 pouces 8 lignes, pour la ligne AQ ou AD, & nous aurions la solution du Problème si le point d'apui étoit au point Q, au lieu d'être au point P, ce qui nous donnera une plus grande ligne EP, dont il nous faut trouver la différence EM: dans le triangle rectangle AEM, nous connoissons l'angle EAM = à son alterne DVO, lequel est complément de QOD; nous connoissons aussi le côté AM égal à PQ, lequel est la différence du rayon OP au rayon QO, laquelle est de 8 pieds, & nous trouvons 7 pieds 8 pouces 1 ligne, pour la différence EM, laquelle ajoutée à la ligne AQ ou PM, 22:6:8 donne 30 pieds 2 pouces 9 lignes pour la ligne PE.

Dans le triangle rectangle EBP, nous connoissons l'angle EPB = à son alterne DOF, lequel est complément de QOD, de 21:54: nous connoissons encore le côté PE, & par la Trigonométrie, nous trouverons pour BP, 21 pieds 9 pouces 8 lignes, qui sera le levier correspondant à l'arc des reins de la voute surbaissée CFG, qui a une même largeur entre les impostes, & même hauteur sous-clef que la voute en plein ceintre précédente.

Il est aisé de démontrer par cette Proposition de combien les voutes en tiers point diminuent leurs poussées, & de combien les

voutes surbaissées l'augmentent, & cela à proportion que le rayon sera plus grand que celui de la voute en plein ceintre; de sorte que leurs leviers en seront plus grands ou moindres dans la raison des Sinus versés des arcs différens *par la Proposition quatrième*; mais ces leviers augmentent & diminuent dans les arcs même semblables dans la raison des rayons des arcs (*par le Corollaire quatrième*); ce qui change de beaucoup les leviers de la voute surbaissée, outre le changement qu'ils ont par les arcs des reins, qui sont plus grands dans la voute surbaissée que dans la voute en plein ceintre.

D'ailleurs dans la voute surbaissée, il faut examiner que ce changement devient encore plus grand par rapport à l'éloignement du point d'appui; car plus le point P sera éloigné du point Q, plus la ligne BP sera encore plus grande que le levier QX; mais le levier QX est déjà changé dans la raison du Sinus versé de l'angle de 45 degrés de l'arc des reins de la voute en plein ceintre au Sinus versé de l'arc de 68 : 5', outre cela le Sinus versé de 68 : 5' de l'arc des reins de la voute surbaissée au Sinus versé d'un arc semblable de 68 : 5', dans la voute en plein ceintre est comme le rayon OP, au rayon OQ, donc la raison du levier PB de la voute surbaissée CFG au levier des reins de la voute en plein ceintre, est composée de celle des deux diamètres, de celles des Sinus versés de leurs arcs différens, & de celle de la ligne VQ à la ligne VP.

Si nous comparons cette voute surbaissée à la voute en tiers point, en faisant le même raisonnement, la différence en sera plus grande; d'où il faut conclure que la voute surbaissée de même largeur entre les impostes que la voute en plein ceintre, a infiniment plus de poussée que celle-ci, & que la voute en tiers point de même largeur entre les impostes, & de même hauteur sous clef que la surbaissée en a beaucoup moins.

### PROPOSITION HUITIÈME.

*Trouver les Leviers effectifs des arcs des reins des Voutes paraboliques & elliptiques, dont le petit axe est égal à celui d'une Voute en plein ceintre, aussi bien que les hauteurs sous clef.*

### DEMONSTRATION.

Nous avons vu comme on pouvoit calculer tous les angles des tangentes

tangentes avec les verticales & avec les horisontales des points infinis des vouffoirs des voutes éliptiques & paraboliques, dans les Propositions seconde & troisieme, ce qui nous donnera à présent la connoissance des leviers correspondans à l'arc de leurs reins, auxquels il faut déterminer une valeur absolue selon leurs dimensions; mais comme nous ne considerons que deux vouffoirs dans les voutes, pour en examiner les poussées; nous ne chercherons que l'arc de leurs reins pour en trouver le levier correspondant.

Par les propriétés de l'éclipse nous avons  $CM, BM :: BM, AM$ , (Fig. 106.) c'est-à-dire  $16, 25 :: 25, 39 \frac{1}{10}$ ; dans le triangle  $AMK$ , à cause des côtés  $CD, MK$ , nous avons  $AC, CD :: AM, MK$ ; c'est-à-dire 23 pieds, 13 pieds 8 pouces :: 39 pieds  $\frac{1}{10}$ , 23 pieds 2 pouces 1 ligne; il faut remarquer que  $CM, CD$ , sont connus mécaniquement avec l'échelle du plan & le compas; & par conséquent  $AC = AM - CM$  connues, le fera aussi; dans le triangle rectangle  $LHK$ , nous connoissons le côté  $KL$  de 5 pieds 2 pouces 1 ligne, qui est la différence de  $KM$  à  $ML$ ; de plus nous connoissons l'angle  $KLH$  égal à l'angle  $MAK$  du triangle  $AMK$ , puisqu'ils sont tous deux complémens de l'angle  $LKH$ , donc nous connoissons les deux côtés  $AM, MK$ ; & par conséquent l'angle  $MAK =$  à l'angle  $HLK$  de 30 degrés 54'; nous connoissons d'ailleurs  $KL$  de 5 pieds 2 pouces 1 ligne, & par la Trigonométrie,  $LH$  de 4 pieds 7 pouces, pour le levier correspondant à l'arc du vouffoir  $BD$  des reins de la voute éliptique  $BDL$ , dont le grand demi axe est de 25 pieds comme dans la voute surbaissée, & le petit demi axe de 18 pieds, qui est la largeur commune entre les deux impostes des 5 voutes.

Nous avons examiné la poussée de la voute éliptique sans piédroit, pour voir la différence des leviers & des arcs des reins des différentes voutes, il nous reste encore 6 pieds pour la hauteur des piédroits  $LR$  dans le triangle rectangle  $LRT$ , nous connoissons le côté  $LR$ , & l'angle  $LRT =$  à l'angle  $HLK$  connu de 59 degrés 6', nous aurons donc deux triangles semblables  $LRT, LHK$ : pour trouver le levier  $RT$ , l'on aura cette analogie suivante: si  $Tor. LR ::$  si de l'angle  $TLR, RT =$  3 pieds 11 lignes, on aura pour  $RN$  7 pieds, 7 pouces & 11 lignes, en joignant  $RT$  à  $TN = LH =$  4 pieds 7 pouces pour tout le levier du vouffoir des reins de la voute éliptique, dont la hauteur sous clef est de 31 pieds, compris 16 pieds de la hauteur des piédroits, & la largeur entre les deux impostes de 36 pieds.

Quant aux lèvièrs des voutes paraboliques, nous connoissons par la nature des paraboles la hauteur de la sôutangente AR (Fig. 107.), double de l'abcisse RB correspondante à l'arc parabolique BS des reins, ou du milieu de la voute : nous mesurons mécaniquement par le moyen de l'échelle du plan de la voute parabolique BSF, la ligne BR, qui est en raison de neuf pieds, & par la nature des paraboles  $AR = 18$  pieds : pour trouver RS, nous avons BC, BR :  $CF^3$ ,  $RS^3$ , ou en nombre 25 pieds, 9 pieds, 224 pieds quarrés,  $116 + \frac{2}{3}$ ; ce qui donne 10 pieds  $\frac{2}{3}$  pour RS; à présent pour connoître l'angle RAS, dans le triangle rectangle ARS, nous connoissons les deux côtés AR de 18 pieds, RS de 10 pieds  $\frac{2}{3}$ , & par la Trigonométrie; par conséquent l'angle RAS de 29 degrés 40'.

Dans le triangle ACH, à cause de RS parallèle à CH, nous avons AR, RS :: AC, CH, ou est nombre 18 pieds, 10 pieds,  $+\frac{2}{3}$  :: 34 pieds, 20 pieds  $+\frac{2}{3}$ , & par conséquent en ôtant  $CF = 18$  pieds de la ligne CH reste 2 pieds  $+\frac{2}{3}$  pour FH.

Dans le triangle rectangle FGH, nous connoissons le côté FH, l'angle GFH = RAS; & par conséquent, par la Trigonométrie, le lèvier FG de 2 pieds 1 pouce 3 lignes de la voute parabolique sans piédroit, auquel il faut ajouter l'augmentation du lèvier KE par les piédroits KF de 6 pieds d'hauteur.

À cause des triangles rectangles semblables FGH, KEN ou KEF, puisqu'ils ont toujours un angle égal GFH, KFE, EKN : dans le triangle FEK, nous connoissons KF, & les angles, & par conséquent, par la Trigonométrie, KE de 2 pieds 0 pouces 11 lignes, lequel joint au lèvier FG donne 4 pieds 2 pouces 2 lignes, pour le lèvier KP de la voute parabolique, de même hauteur sous clef, & de même largeur entre les impostes que les précédentes. On pourra voir la différente poussée de ces cinq sortes de voutes dans la table suivante.

*Poussées des Voutes de différentes Courbes de 31 pieds d'hauteur sous clef, & de 36 pieds entre leurs impostes.*

	pieds,	pouces,	lignes.
En plein ceintre,	14	5	7
Surbaissées,	21	9	8
En tiers point,	6	4	0
Elipitiques,	7	7	11
Paraboliques,	4	2	2

Ce seroit ici l'endroit de donner la règle pour l'épaisseur des piédroits, afin de mettre en équilibre les deux puissances agillantes & résistantes de la voute ; mais comme cette partie de mon ouvrage ne regarde qu'en général la nature des courbes & celle des percussions des bombes ; je m'en rapporte à la Formule de Mr. Belidor dans sa Mécanique des voutes, Science des Ingénieurs, tome premier, qui traite parfaitement de cette matiere, & qui suffit pour équilibrer les voutes sur leurs piédroits, de toutes sortes d'édifices militaires, & dont la connoissance est importante pour cette matiere : ceux qui font profession du Génie & de l'Artillerie, ont la connoissance des ouvrages de Mr. Belidor, & sur tout de la Science des Ingénieurs : il seroit inutile de traiter cette matiere ; pour mon sujet, parce que l'on suppose de ce côté que les voutes soient construites, & par conséquent dans leurs équilibres contre les percussions, & qu'on examine seulement de quelle façon cet équilibre peut résister, ou peut être dérangé par le choc des bombes.

## SECTION SECONDE,

*Des Percussions des Bombes tirées sous toutes sortes d'élévations d'un quart de cercle sur les Voutes en plein ceintre.*

### CHAPITRE PREMIER.

*De la force absolue du choc des Bombes, en supposant qu'elles frappent toujours par leur centre de gravité, en prenant la Bombe pour un seul point.*

**L**A force absolue du choc d'un corps, doit être considérée dans le plein comme dans le vuide, de même qu'on a considéré les projections : cette question est la même précisément que celle de la résistance de l'air : les Auteurs qui ont traité de l'Artillerie, n'ont pas entièrement satisfait sur cet article ; ils n'ont point fait de différence de la force du choc d'un boulet dans son but en blanc, à celle d'une bombe dans sa chute : cependant lorsque le boulet frappe de but en blanc ; il n'agit pas de la même façon que lorsqu'il est tiré à toute volée, & qu'il retombe sur l'horison,

comme cela seroit, si l'on ne fait aucune différence de la vitesse des deux chocs.

En faisant abstraction de l'étendue d'un corps qu'on prend pour un point, la force du choc instantanée d'un corps est exprimable par le produit de sa masse par sa vitesse ; car plus la vitesse du corps mù qui frappe a de pesanteur absolue, & plus celui qui lui résiste doit aussi employer de force pour le repousser, & conserver son équilibre.

Si nous supposons que le poids soit toujours le même, la force absolue du choc instantanée d'un corps, sera dans la raison de la vitesse instantanée avec laquelle le mobile sera mù dans l'instant du choc : or pour trouver cette vitesse dans le but en blanc, nous avons dit (*Chapitre premier, Section première de la seconde Partie*), que la vitesse AI (*Fig. 34.*), ne changeoit jamais quelque direction qu'on eût donné à la pièce : de sorte qu'en la pointant par tous les angles d'élévation qu'on peut prendre dans la circonférence d'un demi cercle, dont le point A de batterie seroit le centre, la vitesse d'impulsion seroit toujours égale au Sinus total (a), pris sur la direction.

La vitesse du choc étant la même par toutes sortes de directions, il suit que si le plan est frappé par un angle d'incidence droit, il sera toujours frappé avec la même force (a), si on suppose que la ligne AI, soit oblique au plan comme la ligne 4B sur la ligne BF ; alors il est évident que la force du choc avec la vitesse A1, ou 4B sur la ligne BF, seroit dans la raison de la ligne B16, perpendiculaire au plan, parce que la vitesse B4 se réduit par rapport à ce plan à la ligne B16, qui est le Sinus de l'angle d'incidence 4BF ; c'est dans ce sens seulement qu'on peut dire que la force du choc est toujours dans la raison des Sinus des angles d'incidences : ce qui est vrai dans le plein comme dans le vuide, & en considérant même le point de percussion dans un globe, qui frappe un plan, ou un autre globe (*comme nous l'avons vu dans le Chapitre sixième*), dans la distance de la portée du but en blanc seulement.

Si nous avons égard au changement que l'accélération de la gravité doit apporter à la vitesse A1 d'impulsion, à mesure que les tems de la durée du mouvement, & que les directions AM changent, la force du choc ne sera plus dans la raison des Sinus des angles d'incidence 4BF, que dans de certains cas ; & dans des autres la force sera plus grande ou moindre, quoique l'angle d'incidence soit toujours égal, aussi bien que la puissance qui a mis le



mobile en mouvement, parce que la vitesse change à chaque instant.

Pour trouver cette vitesse, il faut se rappeler ce que nous avons dit (*Chapitre premier, Section première de la seconde Partie*) ; le mobile parcourt par son impulsion l'espace  $A_1$ , & par la gravité l'espace  $11$  dans le premier instant : de sorte qu'il doit suivre la direction  $A_1$  avec la vitesse  $AA$  ; il parcourt dans le second instant l'espace  $1P$  par son impulsion, l'espace  $P_2$  par la gravité, & par le mouvement composé de ces deux vitesses, il parcourt l'espace  $A_2$ , en suivant la direction  $A_2$  : de sorte qu'à chaque instant les vitesses du mobile sont  $AA$ ,  $A_2$ ,  $23$ , &c. & par conséquent la force du choc sera telle d'instant en instant.

Nous avons vu que le mobile en partant du point  $A$  (*Fig. 39.*), avec la vitesse  $A_1$ , parcourt le Sinus total ( $a$ )  $A_1$  par son impulsion,  $1P$  par la gravité, &  $AP$  par le mouvement composé ; & que la hauteur  $1C$ , à laquelle il se seroit élevé (si la gravité ne l'avoit abaissé de la chute  $1P$ ) étoit exprimable par le Sinus ( $s$ ) de l'angle d'élévation  $6AG$  : l'espace  $AP$  sera la diagonale du rectangle  $ACP$ , & par conséquent  $AP = \sqrt{AC^2 + PC^2}$  ; mais  $Ap = a$   $Ac = c$  Sinus de complément de l'élévation  $1AC$ ,  $1P = x$  qui est le nombre des instans de la durée du mouvement : donc  $PC = s - x$  & son carré  $PC^2 = ss - 2sx + xx$  ; en rendant les valeurs  $AP = \sqrt{cc + ss - 2sx + xx}$  sera l'expression de la vitesse  $AP$ , ou  $PB$ ,  $BH$ , &c. du mobile en montant au point  $H$ , où la vitesse est égale à  $cs$ , parce que  $x = s$ , & par conséquent  $ss + ss - 2ss = 0$ .

En descendant du point  $H$ , où le mobile cessant de monter, commence à descendre à l'infini vers les points  $G$  &  $o$  ; considérons que dans le triangle  $BEG$ , la ligne  $EI = s$  la ligne  $EG = x$   $BI = c$ ,  $BG$  sera la vitesse du choc au point  $G$  quelconque, à la fin d'un nombre déterminé d'instans ( $x$ ), à cause du triangle rectangle  $BIG$ , le carré de la vitesse  $BG^2 = BI^2 + IG^2$  ou  $\sqrt{BI^2 + IG^2} = BG$  ; mais  $IG = EG - EI = x - s$  : donc  $BG^2 = ss - 2sx + xx$  ;  $BI^2 = c^2$  ; donc en substituant les valeurs on aura  $BG = \sqrt{cc + ss - 2sx + xx}$  pour la vitesse du choc au point  $G$  : on auroit de même la vitesse du choc au point  $o$ , par cette formule qui est générale pour exprimer la vitesse du choc à chaque instant par une direction élevée  $AB$  : on voit que la vitesse du choc à chaque instant en descendant du point  $H$  aux points  $A$  &  $G$  de part & d'autre, sera la même dans

des tems égaux, puisque  $c = CA$ , & de même  $c = CG$ ;  $iG = ic$ , comme nous l'avons vu dans le Chapitre sixième, Section première de la seconde Partie, puisque les arcs AP des paraboles (Fig. 61.), parcourus par le mobile en montant, sont égaux aux arcs PN des paraboles parcourus en descendant; la force du choc diminuera en montant, & au contraire augmentera en descendant: de sorte qu'au point N sur l'horizontale, elle sera précisément égale à la vitesse du premier instant, puisque  $x = 2s$ , & que  $\sqrt{cc + ss} = a$  dans un instant comme dans l'autre; car  $-2sx + xx = 0$ ; c'est dans ce seul cas qu'on peut dire que les chocs, par des projections faites dans le vuide, sont dans la raison des Sinus des angles d'incidence, parce que la vitesse absolue MN du choc est toujours la même, quelque élévation qu'on puisse donner à la pièce; car on aura toujours  $\sqrt{cc + ss} = a$ ; mais si l'on cherche la vitesse du choc à l'infini par la direction élevée AC au point o (Fig. 39.), on voit que les lignes 10, étant plus grandes que 2s, parce que x est plus grand; par conséquent la vitesse Go exprimable par la formule  $\sqrt{cc + ss - 2sx + xx}$  croîtra à l'infini, & la force absolue du choc croîtra aussi: dans ce sens là on ne peut pas dire que les forces des chocs soient dans la raison des angles d'incidence.

La force absolue du choc par une direction verticale élevée, décroît à chaque instant, elle est exprimable par  $a - 2x$ : donc lorsque  $a = 2x$ ,  $a - 2x = 0$  en fera l'expression; & par conséquent le mobile tombera pour lors, & sera mû par sa seule gravité.

La vitesse absolue ou la force du choc par une direction horizontale AM (Fig. 34.), sera exprimable à chaque instant par la diagonale AA, A2, 23. Nous avons vu que la vitesse d'impulsion, par la direction horizontale AM, est sur l'horizontale même dans la raison du Sinus total (a), à cause du triangle rectangle AIA, IP<sub>2</sub>, 2P<sub>3</sub>, on aura  $\overline{AP}^2 + \overline{P_2}^2$  pour le carré de la vitesse du choc à chaque instant; mais  $AP = a$ ,  $P_2 = x$ : donc  $\sqrt{aa + xx}$  sera l'expression de la force absolue du choc à la fin d'un nombre déterminé d'instans x, dans tous les cas de cette direction horizontale AM, les forces des chocs par des angles égaux d'incidence ne seront jamais égales, à moins que les tems x de la durée du mouvement ne soient égaux.

J'ai démontré dans le Chapitre quatrième, Section première de la seconde Partie, que dans la direction abaissée RH (Fig. 49.) la vitesse de la chute à chaque instant étoit  $S + x$ , c'est-à-dire le Sinus

oF de l'angle oLF; plus l'espace parcouru FL par la gravité  $= x$  à cause du triangle rectangle LoL, on aura  $LL^2 = Lo^2 + oFL^2$ ; mais Lo est égal au Sinus ( $c$ ) de l'angle de complément à celui de l'abaissement BRH: donc  $Lo^2 = CC - FL^2 = xx + ss + 2sx$ ; en substituant les valeurs,  $\sqrt{cc + ss + 2sx + xx}$  sera l'expression de la force absolue du choc au point L quelconque: lorsque la direction RH fera la même, la force absolue du choc à chaque instant croîtra toujours, quoique les angles d'incidence soient égaux: lorsque la direction est plongeante comme RQ, la force absolue du choc est  $\sqrt{aa + xx + 2ax} = a + x$ ; cette vitesse est la plus grande de cette puissance (lorsque les percussions se font à la fin d'un tems égal), par quelque direction qu'elle puisse agir.

On ne considère ordinairement que les chocs qui se font par une direction élevée A6 (Fig. 39.), sur un plan horizontal AG au point G: si nous prenons les espaces BI infiniment petits, à cause de la grandeur BI toujours constante, la lettre  $a$  s'évanouira dans la formule: donc  $\sqrt{cc + ss - 2sx + xx}$  se réduit à celle-ci  $\sqrt{00 + ss + 00}$ , puisque  $cc = 0$ , & que  $2s = x$ , dans le tems que la percussign se fait au point G: donc  $2sx = xx$ ; & par conséquent  $+ss - 2sx + xx = 0$ : il suit que la vitesse du choc au point G se réduit à  $\sqrt{ss} = s$ : si l'on suit cette formule pour tous les cas des projections, on tomberoit dans l'inconvenient que la vitesse initiale au point du but en blanc d'un boulet, seroit moindre que la vitesse du choc au point G, lorsqu'il retombe au niveau de la batterie; ce qui est peu vraisemblable: si l'on suit la formule précédente pour le même cas, la vitesse initiale ( $a$ ) seroit toujours égale à celle de la chute au point G; par quelque direction qu'on puisse donner à la pièce: de sorte que la force absolue du choc d'une bombe qui frapperoit perpendiculairement sur un plan incliné au point G, sous une élévation d'un degré, seroit précisément égale à la force absolue de cette même bombe, qui frapperoit aussi perpendiculairement le même plan différemment incliné au point G par une élévation de 90 degrés; ce qui me paroît peu raisonnable, & peu conforme à la pratique; la formule précédente  $\sqrt{ss} = s$ , me paroît plus convenable pour exprimer le choc d'une bombe, parce que le choc de la bombe lorsqu'elle retombe, agit bien plus par la gravité que par son impulsion; & par conséquent ce choc devoit être dans la raison des racines  $s$  des hauteurs  $ss$ .

Lorsque les forces qui chassent les mobiles ne seront pas les mêmes, les mobiles qui expriment la force absolue du choc pour les cas semblables, seront toujours les mêmes, en changeant les valeurs des lettres dans le rapport du Sinus total ( $a$ ), qui exprime la vitesse initiale d'une force au Sinus total  $A$ , qui exprime la vitesse initiale de l'autre,  $x$  exprimera toujours le nombre des instans de la durée du mouvement: si les élévations sont égales, les portées seront inégales, parce que les puissances qui mettent le mobile en mouvement, ne sont pas les mêmes: la force absolue du choc par chaque puissance sur le point  $G$  au niveau de la batterie sous chaque même élévation, lorsque le mobile retombera sur l'horison, sera toujours dans la raison de la puissance ou de sa vitesse initiale: ce qui est évident, puisque à chaque élévation la force absolue du choc par une même charge ou puissance sera toujours la même, elles resteront donc dans la raison de leur vitesse initiale: nous avons vu que cette vitesse initiale est toujours la racine du diamètre qui renferme les projections par toutes les élévations avec une même force, dans la seconde Partie: il suit que si l'on connoît les cercles qui renferment les projections d'une force, l'on connoîtra son choc absolu: ce qui nous servira dans la suite pour le calcul des forces des percussions d'une bombe, tirées d'un même point de batterie sur un même but, sous toutes les élévations du quart de cercle avec différentes charges.

### R E M A R Q U E.

Je n'ai parlé dans tout ce Chapitre que de la force absolue du choc instantanée des corps sans ressort, soit qu'ils soient d'une durée invincible, soit qu'ils soient d'une manière molle & capable d'enfoncement par la force du choc instantanée; afin d'éviter l'embarras de la question des forces vives, & des forces mortes, que je crois inutile à mon sujet; je laisse aux Savans cette discussion, qui ne tend pas à la pratique de l'Artillerie, qui fait le but de mon ouvrage.

Monsieur de Meran a donné (dans les *Memoires de l'Académie Royale des Sciences*, 1728.) une Dissertation contre les forces vives, dans laquelle on ne sçauroit rien ajouter à la netteté, à l'ordre du discours, & à la force des preuves: les partisans des forces vives ne s'en croyent pas vaincus pour cela; il y a encore de savans Allemands, Hollandois & Italiens très illustres par leurs ouvrages, qui tiennent pour les forces vives.

Je n'entre point ici dans le détail du sujet qui entretient cette célèbre dispute (qui ne finira pas si tôt), non plus que dans l'explication de cette question: les personnes de notre profession qui en sont instruites, en savent assez pour comprendre que dès que je ne parle que de la force du choc instantané, cette force doit être exprimable par le produit de la masse multipliée par la vitesse instantanée du choc; ceux qui ne sont pas instruits des forces vives, n'ont pas besoin de l'être; il leur doit suffir de sçavoir que la règle que je donne est la même, soit qu'on admette les forces vives, ou qu'on ne les admette pas.

Je conviens cependant que je ne termine pas la dispute, mais que je l'évite seulement; car il reste toujours à examiner si les chocs des corps d'une dureté invincible sont instantanés, ou s'ils doivent agir pendant un certain tems, de même qu'ils agissent contre les corps mols qui s'enfoncent, ou qui s'applatissent; car pour lors nous conviendrons tous que si les corps durs sont frappés de la même manière que les corps mols le sont, la force totale du choc pendant toute sa durée, n'est plus exprimable par le produit de la masse multipliée par la vitesse instantanée, mais elle seroit exprimable généralement par la somme de tous les petits chocs instantanés par la durée du choc: de sorte que si le mouvement étoit accéléré, la force du choc seroit exprimable par le quarré des tems, ou de la vitesse qui exprime la somme des chocs; & de même nous conviendrons tous que si les corps durs sans ressort, ne sont pas frappés pendant un certain tems, comme le sont les corps mols, mais que ce choc soit seulement instantané, la force totale du choc doit être exprimable par le produit de la masse par la vitesse, & non pas par le quarré de la vitesse. Je n'entrerai point dans ce livre dans ce détail, & je n'examine que la force du choc à chaque instant, soit que ce choc soit instantané, soit qu'il dure pendant plusieurs instans; & pour lors la force du choc à chaque instant doit être exprimée par la masse multipliée par la vitesse; ce qui est incontestable par les Mathématiques.

## CHAPITRE SECOND.

*Sur la force relative des percussions des Bombes, par rapport à l'angle d'incidence sur des Voutes qui ne sont pas couvertes d'un massif de Maçonnerie.*

**N**OUS supposons dans tout ce Chapitre que la courbe de l'extrados des voutes, est de la même nature de celle de son intrados; & nous allons examiner la différence des forces de ces percussions, selon la différence des élévations & des points de percussion sur la voute.

## PROPOSITION PREMIERE.

*La force absolue de la percussion d'un corps sous une même élévation, sur une Voute dont l'extrados est circulaire, est à la force respective comme le Sinus total de complément de la différence qu'il y a entre l'arc du point où se fait la percussion & l'arc de l'élévation du Mortier.*

## DEMONSTRATION.

L'on suppose qu'une mobile frappe sur un plan selon la tangente de la parabole de la projection au moment qu'il le frappe.

L'on suppose encore que la ligne de projection soit dans le plan du cercle vertical de la Voute où se fait la percussion : nous venons de voir que la force absolue d'une percussion, est en raison du Sinus total au Sinus de l'angle d'incidence ; mais cet angle d'incidence DCF ( Fig. 108. ), est le complément de DCG ; or l'angle DCG ou BCA son égal, est la différence des deux angles CAB égal à l'élévation du mortier, & CBM ou de l'arc CM, du point C où se fait la percussion ; donc la force absolue d'une bombe sous une élévation sur un point C quelconque d'une voute, est en raison du Sinus total, au Sinus de complément de la différence de l'angle de l'élévation du mortier, à l'arc CM du point de la percussion. C. Q. F. D.

## PROPOSITION SECONDE.

*Si un corps frappe sur differens points d'une Voute, il ne la frappera jamais avec la force absolue qu'il a sous cette élévation, que lorsque l'arc compris entre le point de la percussion & l'imposte, sera égal à l'arc de l'angle de sa direction.*

## DEMONSTRATION.

Cette Proposition n'est qu'une conséquence évidente de la précédente ; car puisque la différence des deux arcs est zero, son complément sera donc égal à 90 degrés ; & par conséquent la percussion absolue sera dans toute la force que le corps qui frappe puisse acquérir sous cette élévation, puisqu'elle est dans la raison du Sinus total au Sinus total. C. Q. F. D.

## PROPOSITION TROISIEME.

*Les percussions des corps sous une même élévation, sur tous les points infinis de l'esfrados d'une Voute, sont entr'elles dans la raison des Sinus des angles de complément, de la différence de l'arc de l'angle de la direction, à l'arc du point de la percussion sur la Voute.*

## DEMONSTRATION.

La force absolue d'une percussion sur un point P (Fig. 109.), est à sa force respective comme le Sinus total est au Sinus de l'angle d'incidence au point P, par la Proposition premiere, & la force absolue de la percussion faite au point C, est à la force respective dans la raison du Sinus total, au Sinus de l'angle d'incidence au point C : donc les antécédens étant égaux, elles resteront dans la raison de leurs conséquens, c'est-à-dire dans la raison des Sinus de leurs angles d'incidence.

Mais ces angles d'incidence, par la Proposition premiere, sont les complémens de la différence de l'arc OF de l'élévation du mortier, à l'arc AP de la percussion au point P, ou de l'arc OF de l'élévation du mortier à l'arc AC de la percussion au point C : donc elles sont dans la raison que nous avons dit, &c. C. Q. F. D.

L'on suppose toujours que la ligne OQP ou OQC de projec-

tion, soit dans le plan du cercle vertical ACP des points P & C des percussions, à moins qu'on ne dise le contraire.

### PROPOSITION QUATRIÈME.

*Les forces respectives des percussions d'un même mobile sous différentes élévations, sur tous les points infinis de l'esfrados d'une Voute, sont entr'elles en raison du Sinus de leurs angles d'incidence.*

#### DEMONSTRATION.

Les forces absolues sous différentes élévations, sont égales, par le Chapitre précédent, & nous venons de voir que sous une même élévations, les respectives sont à l'absolue dans la raison de leurs angles d'incidence, par la troisième Proposition de ce Chapitre: donc la force absolue sous chaque élévations étant toujours la même, les forces respectives seroient dans la raison des angles d'incidence. C. Q. F. D.

### PROPOSITION CINQUIÈME.

*Les forces respectives des percussions faites par toutes sortes de Bombes de differens poids, sous toutes sortes d'élévations, & sur tous les points infinis de l'esfrados d'une Voute, sont entr'elles en raison composée du poids de la Bombe, & du Sinus de l'angle d'incidence.*

#### DEMONSTRATION.

Par la précédente, les forces respectives des percussions d'une même bombe sous différentes élévations, & par tous les points infinis de l'esfrados, sont en raison des Sinus des angles d'incidence; mais les percussions des bombes de differens points sous une même hauteur, & avec un même angle d'élévation d'incidence, sont en raison de leurs poids; donc la force respectives des percussions des bombes de differens poids, est en raison composée des Sinus des angles d'incidence, & de leurs poids, C. Q. F. D.



## PROPOSITION SIXIÈME.

*Toutes les percussions des Bombes sur un même alignement horizontal, pris sur l'esquif d'une Voute circulaire oblongue sous la même élévation de Mortier, & tirée d'un même point, sont approximativement égales.*

## DEMONSTRATION.

Les percussions sous une même élévation sur des arcs égaux de la voute sont égales, puisque les arcs de percussion étant égaux, les compléments de leurs différences avec celui de l'élévation *bBD* (Fig. 111.), le seront aussi, & par la première de cette Section, par conséquent les percussions par les projections *BbC*, qui sont dans cette raison : il suffit donc de prouver que les arcs *AC* des percussions sur les points *C* sont égaux ; ce qui est bien évident, puisque la ligne *CCC* étant horizontale, elle sera parallèle à l'imposte *AAA* de la voute ; & par conséquent les courbes *AC*, *AC*, *AC*, renfermées entre les deux parallèles, seront égales. C. Q. F. D.

Il y a cependant une petite différence à faire entre les percussions, c'est que les bombes partant toutes d'un même point de batterie, les lignes de projection *BC* ne seront point égales, & formeront par conséquent des angles d'incidence plus aigus à mesure qu'elles frapperont sur un point plus éloigné du mortier ; ce qui arrive, lorsque l'angle de la projection, avec la ligne horizontale, sera plus aigu, & les angles d'incidence étant plus aigus, les percussions en seront différentes, par la première de cette Section ; mais comme la longueur *AAA* ordinaire d'une voute comparée à la distance *AB* du mortier, d'où l'on tire la bombe est de petite conséquence, ces lignes de projection peuvent passer pour égales, & par conséquent leurs angles d'incidence en seront presque égaux.

Cette Proposition est véritable, soit que la ligne de direction soit dans le plan, ou non, d'un des cercles verticaux de la voute.

## PROPOSITION SEPTIÈME.

Toutes les percussions d'une Bombe tirée d'un même point sous une même élévation, faites sur une même ligne horisontale de l'estados d'une Voute circulaire oblongue, sont aux percussions de la même Bombe tirée du même point sous la même précédente élévation ; sur une autre ligne horisontale de l'estados de la même Voute, plus proche ou plus éloignée de l'imposte, dans la raison des Sinus de complément des différences des deux arcs de la percussion, & de celui de l'élévation de la Bombe.

## DEMONSTRATION.

Les percussions faites sur différens points d'un arc vertical ACH, sous la même élévation aux points C & H, sont dans la raison du Sinus total, au Sinus de complément de la différence des deux arcs de percussion AC, AH, à celui de l'élévation bD, par la Proposition troisième de cette Section ; mais toutes les percussions faites sur la ligne horisontale CCC, sont égales entr'elles, par la sixième de cette Section, & toutes celles qui sont faites sur l'horisontale GH, le sont aussi entr'elles, par la même ; donc toutes les percussions faites sur l'alignement horisontal CCC, seront à toutes les percussions faites sur un autre alignement horisontal GH, comme le Sinus de complément de la différence des arcs de percussion AC, AH, à celui de l'élévation bD.

## PROPOSITION HUITIÈME.

Les percussions des Bombes de différent poids, sous différentes élévations, tirées d'un même point, sur un même alignement horisontal de l'estados d'une Voute en plein ceintre, sont entr'elles en raison composée des Sinus de complément des différences des arcs d'élévation à celui de la percussion, & du poids des Bombes.

## DEMONSTRATION.

Les percussions faites sur le cercle vertical ACD (Fig. 112.), sous deux élévations différentes au point C, sont entr'elles dans la raison composée du Sinus de complément de la différence des

arcs d'élévation à celui de la percussion, & du poids de la bombe, par la Proposition cinquième de cette Section ; mais toutes celles que l'on peut faire sous les mêmes élévations, sur un même alignement horizontal, sont égales entr'elles, par la Proposition sixième ; donc elles sont dans la même raison. C. Q. F. D.

### PROPOSITION NEUVIÈME.

*Toutes les percussions des Bombes de differens poids sous différentes élévations, par tous les alignemens horizontaux d'une Voute en plein cintre, & du même point de Batterie, sont entr'elles en raison composée du poids de la Bombe, & des Sinns de complément des différences des arcs d'élévation aux arcs de percussion.*

### DÉMONSTRATION.

Généralement toutes les percussions faites par toutes sortes de bombes sous toutes sortes d'élévations du même point, par tous les points infinis du cercle vertical ACH de l'estrados, sont entr'elles en raison composée des Sinus des angles d'incidence ; c'est-à-dire de complément des différences des arcs de percussion à ceux d'élévation, par la cinquième ; mais les percussions, le long du même alignement horizontal CCC de la voute, sont dans la même raison que celles qui sont faites par la même bombe, sous la même élévation au point C du cercle vertical AC, de cet alignement CCC, par la Proposition sixième ; donc elles seront toutes dans cette même raison, l'on en peut dire autant de l'alignement horizontal HG, & de tous les autres alignemens infinis horizontaux, qu'on peut prendre sur l'estrados de la voute ; donc elles seront toutes dans cette même raison. C. Q. F. D.

L'on peut remarquer que toutes les percussions infinies qui sont faites sur tous les points infinis des lignes horizontales élémentaires de la surface de la voute, sous toutes sortes d'élévations de tous les points de batterie, sont approchamment semblables à celles qui sont faites de la même manière, & du même point de batterie dans un point semblable C du cercle vertical ACD, également éloigné de l'imposte A, par un arc AC, comme la ligne horizontale CCC.

Quoi qu'en général toute percussion soit en raison du produit de son poids, par la vitesse absolue, & du Sinus de son angle d'incidence,

On voit que l'angle d'incidence  $\angle BGC$ , est plus grand que l'angle  $\angle BGP$  d'élévation de tout l'angle  $\angle PBG$  de l'inclinaison du plan  $KF$  avec l'alignement  $MPB$  : de sorte qu'à mesure que les points de batterie s'approcheront depuis  $A$  vers la ligne de direction  $CNB$  perpendiculaire à une horizontale  $BD$ , la différence de l'angle d'incidence sera égale à la déclinaison de la ligne  $KG$  avec l'horizontale, & à mesure que la projection se rapprochera de la ligne  $ADB$ , cette différence diminuera : & si l'on suppose que le point de batterie tourne depuis  $ADB$  en  $XBC$ , cette différence ira en augmentant jusqu'au point  $X$  diamétralement opposé à  $NC$  ; & cette différence augmentera de toute l'inclinaison du plan : de sorte qu'au point  $X$ , il ne restera pour l'angle d'incidence que la différence qu'il y a entre l'arc de l'élévation, & celui de l'inclinaison du plan : & au point  $B$  de la percussion par la projection  $C, O, B, NC$ , il y aura pour l'angle d'incidence tout l'arc de l'élévation, & tout celui de l'inclinaison du plan ; & enfin ce qu'on vient de dire de la moitié du cercle qui comprend tous les points infinis de batterie qu'on peut faire à l'entour du point  $B$  de la percussion, du côté du point  $A$ , se doit entendre de l'autre demi-cercle qui comprend les autres points de batterie du côté du point  $L$ .

Il est encore évident que si la somme de l'arc d'élévation, & de celui de l'inclinaison du plan, surpasse un angle droit, le complément à  $180$  degrés sera l'arc de l'angle d'incidence.

### PROPOSITION ONZIÈME.

*Si l'on tire une Bombe sous une même élévation, par différens points de Batterie pris à l'entour d'un même point pris sur l'esplanade d'une Voute oblongue, les angles d'incidence en seront inégaux.*

### DEMONSTRATION.

Il faut imaginer au lieu d'une tangente  $BC$  (Fig. 113.), un plan  $BF$  perpendiculaire au rayon du cercle vertical de la voute au point  $A$ , & pour lors au lieu d'une voute, nous ne considérons plus que les percussions faites  $NA, DA, AR$ , à l'entour du point  $A$  du plan incliné  $BF$ , & par la Proposition précédente, à mesure que les points de batterie  $N, D, R$ , tournent à l'entour d'un plan incliné, les percussions  $NTA, DTA, RTA$ , sont inégales. C. Q. F. D.

Il faut remarquer que l'angle d'incidence sur un plan incliné,

M m

doit être considéré en deux manieres différentes ; à ſçavoir dans le plan de la courbe même de la projection , lequel ſe meſure par une perpendiculaire , ou un arc pris dans le plan de cette courbe , comme les arcs 1, 2, 12, 1, 2, en ſecond lieu entre le plan de la courbe RTA, & le plan incliné BF, lequel plan eſt toujours incliné au plan de la courbe de projection , excepté lorsque cette projection eſt perpendiculaire aux horiſontales, ou aux impoſtes PO, comme la direction D, A, ou lorsque cette projection eſt dans l'alignement horiſontal VV, qui traverse la clef V de la voute ; & pour lors la courbe de projection eſt perpendiculaire au plan horiſontal VV, d'une largeur infiniment petite , qui traverse la clef de la voute.

Le premier de ces deux angles ſe conſidère , comme l'angle d'une projection perpendiculaire aux piédroits , ou d'une projection qui leur ſoit oblique, ou d'une projection parallele , ou dans l'alignement des piédroits ; la perpendiculaire ſur les piédroits , comme AD, aura un angle d'incidence plus grand que la projection parallele , lorsque le complément de la différence de l'arc de percuffion à l'arc d'élévation , ſera plus grand que l'angle de l'élévation du mortier ; & cette projection perpendiculaire aux piédroits , aura un angle d'incidence plus petit que la projection parallele aux piédroits , lorsque le complément de la différence de l'arc d'élévation à l'arc de percuffion , ſera moindre que l'angle d'élévation du mortier ; ce qui eſt tout évident ; car l'angle d'incidence d'une projection , qui eſt dans le plan du cercle vertical , eſt égal au complément de la différence de l'arc de percuffion , à celui d'élévation , *par la Propoſition premiere* , & l'angle d'incidence de la projection parallele aux piédroits , eſt toujours égal à celui de l'élévation , *par la ſuite de la Propoſition dixième*.

Quant à l'angle de l'inclinaifon du plan de la courbe de projection RTA ſur le plan incliné BF, il eſt évident qu'il eſt toujours le complément de l'angle de l'inclinaifon du plan BF avec l'horiſontale BQ ; puiſque le plan de la projection RTA, eſt toujours perpendiculaire à l'horifon , & parce que le complément de l'angle ABQ, eſt toujours égal à l'angle ou à l'arc de percuffion AD, *par la Propoſition premiere, Chapitre ſecond de la premiere Section*, il ſ'enſuit que l'angle d'inclinaifon de la projection RTA, parallele à l'impoſte ſur le plan incliné BF, eſt toujours égal à l'arc de percuffion.

## PROPOSITION DOUZIÈME.

*La force d'une percussion sur un Plan incliné par une projection parallèle à une horizontale, est dans la raison du Sinus de l'arc de l'élévation.* 2

## DEMONSTRATION.

La force absolue ND sous l'élévation CRD (Fig. 114.), est à la force respective NM dans la projection parallèle à une horizontale BY du plan incliné AB, comme le Sinus total au Sinus de l'angle d'incidence ; mais cet angle d'incidence NDC sur l'horizontale DC, est égal à l'angle RCD de l'élévation, *par la suite de la Proposition dixième* ; donc la force absolue est à la force respective, comme le Sinus total au Sinus de l'élévation : si le plan AB étoit horizontal, comme le plan EX, la proposition seroit absolument véritable ; mais à cause de l'inclinaison de la ligne MV, qui croise à angle droit l'horizontale PE, la bombe ne frappera point le plan par son point M ; mais bien au point V, lequel point V sera éloigné de M d'autant de degrés que l'horizontale 42, sera inclinée à la ligne ADy du plan AB : donc la force absolue, qui est déjà en raison du Sinus total au Sinus d'élévation par l'obliquité de la ligne ND sera encore variée par l'obliquité de la ligne MV, avec le plan de la courbe de la projection, ou par l'emplacement du point V de percussion dans la bombe, comme nous le verrons : à présent qu'on suppose le poids de la bombe réuni dans son centre de gravité : de sorte qu'on ne considère que le choc d'une ligne sur un plan ; cette proposition est véritable ; mais dès qu'on aura égard au point V de la bombe, par lequel le plan AB est frappé : on fera des réflexions nouvelles qui changera tous les rapports des forces des chocs.

## PROPOSITION TREIZIÈME.

*L'on ne peut tirer une Bombe perpendiculaire sur aucun point d'un Plan incliné, de quel point de Batterie qu'on la tire, & sous quelque élévation que ce soit qu'on la tire, que par une projection qui soit dans un alignement perpendiculaire à une ligne horizontale du Plan incliné, & sous un angle égal au complément de l'inclinaison du Plan avec l'horizontale.*

## DEMONSTRATION.

Pour que la bombe tombe perpendiculairement sur le plan  
Mm ij

incliné MN (Fig. 115.), il faut que la projection soit perpendiculaire à la ligne horizontale FD au point A de percussion, & à la ligne AP inclinée, qui coupe l'horizontale au point de percussion A, à l'angle droit; & pour lors, par le onzième Livre d'Euclide, la ligne perpendiculaire aux deux FD, AP, le sera à tout le plan NM, il est déjà évident que les courbes des projections AOC, AOB, sont toutes perpendiculaires à la ligne FD; puisqu'elle est horizontale, & qu'elles sont toutes perpendiculaires à l'horison; il n'est donc plus question que de prouver que la projection perpendiculaire à l'horizontale FD, l'est aussi à la ligne AP, puisque l'angle OAM (Fig. 116.), qu'on suppose égal à l'angle OAB ou OAC, est complément de DAB, de l'inclinaison du plan NM; les deux angles OAM, BAD, feront ensemble un angle droit; & par conséquent l'angle OAB sera droit. C. Q. F. D.

Il ne suffit pas de démontrer que cette percussion soit perpendiculaire au plan, il faut encore prouver qu'il n'y en peut pas avoir d'autres que celle-ci, qui puisse être perpendiculaire au plan incliné; & pour le prouver, imaginons nous que le plan de la courbe de projection perpendiculaire tourne sur le point de percussion A, depuis C en B; nous avons vu, par la Proposition onzième, que toutes les percussions faites depuis différens points de batterie; à l'entour d'un même point A d'un plan incliné sont inégales; donc elles ne seront plus droites. L'on en dira de même de tous les autres points A, que l'on peut prendre sur le plan incliné; & par conséquent l'on ne peut faire aucunes autres projections de cette nature, que celles qui sont perpendiculaires à l'horizontale d'un plan incliné, & sont un angle égal au complément de l'inclinaison du plan. C. Q. F. D.

### PROPOSITION QUATORZIE'ME.

*L'on ne peut tirer une Bombe de quelque élévation, & de quel point de Batterie qu'on la tire perpendiculairement sur l'esstrados d'une Voute à berceau ou oblongue, que d'un point de Batterie pris dans l'alignement du Plan d'un cercle vertical de la Voute sur lequel se fait la percussion, & que sous une élévation égale à l'arc de la percussion.*

### DEMONSTRATION.

Si nous supposons au lieu d'une tangente AE (Fig. 117.), au

point A de percussion un plan perpendiculaire au rayon AD, *par la précédente*, on ne peut tirer perpendiculairement sur la voute une bombe, que par une direction perpendiculaire à une horizontale PM de ce plan FE, & sous un angle de complément de l'inclinaison du plan FE avec l'horizontale ; mais cet angle de complément de l'inclinaison AE, est égal à l'arc AG de la percussion, à cause de l'angle droit au point A, & tous les cercles verticaux AG, sont perpendiculaires à toutes les horizontales PM, du plan incliné qu'ils coupent à angles droits, aussi bien que les horizontales PM de la voute, puisque ce sont les mêmes lignes ; donc la projection CBA, ou CBA, qui est perpendiculaire à la ligne horizontale PM, du plan incliné FE, fera dans le plan d'un cercle vertical correspondant de la voute, & sous l'élévation égale à l'arc de percussion AG, & de la même manière que nous avons démontré, que l'on ne peut en tirer d'autres perpendiculairement sur le point A, que dans cet alignement, & sous cette élévation sur le plan incliné FE, nous démontrerons la même chose de tous les autres points de cette voute. C. Q. F. D.

Il suit de cette proposition qu'on ne peut battre une voute oblongue avec la force absolue d'une bombe, que d'une batterie comprise entre les deux cercles verticaux PG, MN, qui terminent la voute, puisque les percussions absolues doivent être perpendiculaires, & qu'elles ne peuvent être perpendiculaires, que dans cet alignement : il suit en second lieu que le dessus de la voute PM, le long de la clef des voures en plein ceintre, est le plus violemment battu des bombes, puisque de quel côté qu'on tire la bombe sous une élévation de 90 degrés, ou approchante, elle la frappe perpendiculairement ou approchamment.

Il suit enfin qu'à mesure qu'on descend de la clef vers l'imposte, les percussions absolues s'y font par des élévations toujours moindres, parce qu'étant absolues elles doivent être perpendiculaires, il faut que l'élévation soit égale à l'arc de percussion ; or cet arc étant plus petit, à mesure que le point de percussion est plus proche de l'imposte, l'élévation en sera donc plus petite, la bombe s'élèvera par conséquent moins haut ; il faudra tirer la bombe de plus près : & la percussion qui est en raison de la racine des hauteurs des bombes, en prenant la formule  $\sqrt{00+ss+o}=S$ , (*Chapitre premier de cette Section*, sera moindre : de sorte que les percussions absolues augmentent en remontant de l'imposte à la clef, dans la même raison qu'elles diminuent, en descendant de la clef à l'imposte.



## PROPOSITION QUINZIE'ME.

*Les percussions des Bombes tirées d'un même point , sous une même élévation sur tous les points infinis d'un cercle horisontal d'une Voute sphérique , sont toutes différentes entr'elles , & il n'y en a qu'une à sçavoir celle dont le Plan de projection passe par le centre de la Voute qui puisse être absolue.*

## DEMONSTRATION.

Nous considérons la voute sphérique composée d'une infinité de cercles horisontaux BC, DMF & NLP (Fig. 118.), qui en font les élémens , ou comme une infinité de cercles verticaux ABD, ASN, ACP, qui en font les élémens ; or tous ces cercles infinis par leurs interfections , forment une infinité de plans infiniment petits , tous différemment inclinés à l'horison , & au point o de la batterie , lesquels plans nous pouvons encore considerer comme les élémens de la voute sphérique.

Nous avons vû , dans la Proposition treizième , que l'on ne peut tirer une bombe perpendiculairement sur ces plans inclinés , tels que M, que par une direction perpendiculaire à l'horizontale du plan , & sous un angle de complément de l'inclinaison du plan avec l'horizontale , & que ces percussions sous la même élévation OGB, OGD, OGM, à mesure qu'elles sont plus obliques à l'horizontale du plan incliné M, deviennent beaucoup plus petites ; maintenant nous n'avons qu'à remarquer que dès que la bombe va frapper sous une même élévation d'un même point O de batterie sur différens points , tels que D, Q, ou M, d'un même cercle horisontal DM, QF, de la voute sphérique, c'est la même chose que si des points K, O, ou R, pris dans un cercle K, O, R, à l'entour du point M, l'on tiroit une bombe sur le plan incliné M, sous la même élévation , puisque les angles d'incidence en seront égaux : donc on ne peut frapper sur différens points du cercle horisontal , quoique sous la même élévation , & du même point O de batterie , sans que la percussion ne varie : maintenant si nous considérons que la percussion perpendiculaire est la plus forte , & que la bombe ne frappe perpendiculairement au point M, que pour une projection qui soit perpendiculaire aux horisontales du plan incliné M, du point de la percussion , & parce que cette perpendiculaire

à l'arc ou à l'horifontal, paffe par le centre de l'arc, *par le troifiéme d'Euclide*; donc la plus forte percuffion fous cette même élévation, qu'on puiſſe faire du point O fur cette voute ſphérique, fera celle qui ſe fait par une direction OMA, qui paffe par le centre de la voute en A, C. Q. F. D.

Il fuit encore que ſi une bombe part de tous les points infinis CMN (Fig. 119.), qu'on peut prendre dans un cercle à l'entour d'une voute, les percuffions faites de la même maniere depuis un point C ou M, fur tous les points d'un cercle horifontal D de la voute, font ſemblables à toutes les autres percuffions faites de la même maniere, de tous les autres points du cercle CMN, fur tous les points d'un même cercle D de la voute; on en peut dire autant des points infinis de la voute.

Il fuit encore qu'il n'y a que la percuffion d'une bombe qui part fous une projection, dont le plan ſoit dans le cercle vertical ſur lequel ſe fait la percuffion qui puiſſe être abſolue; puifqu'elle ne peut paſſer par le centre de la voute, qu'elle ne ſoit dans le cercle vertical du point de percuffion.

### PROPOSITION SEIZIÈME.

*De quelque point de Batterie qu'on tire une Bombe, fous quelque élévation qu'on la tire, la Bombe ne peut frapper une Voute ſphérique avec ſa force abſolue que dans un ſeul point.*

### D E M O N S T R A T I O N.

Nous avons vû, par rapport aux cercles horifontaux, qu'elle ne peut frapper à droit & à gauche du point directement oppoſé à la batterie, ſans que la percuffion ſ'affoibliſſe, *dans la Propoſition précédente*, & qu'elle ne peut frapper au-deſſus ou au-deſſous du point de percuffion dans le cercle vertical, ſous une même élévation, ſans que la percuffion ne varie, *par la Propoſition troiſième*; & parce que les interſections infinies des cercles horifontaux, & des verticaux, font les élémens de la voute ſphérique, l'on ne peut concevoir qu'une bombe la puiſſe frapper, qu'elle ne frappe ſur un de ces cercles, & par conſéquent ſans que la percuffion ne varie. C. Q. F. D.

Il fuit de ces deux dernières Propoſitions, qu'il n'importe de quel point pris circulairement à l'entour de la voute que la bombe

partie sur une voute sphérique, puisque les percussions sous toutes les élévations possibles, & sur tous ces points infinis faits d'un point quelconque, sont égales aux percussions sous toutes les élévations possibles, & sur tous ces points infinis de la voute faites de tous les autres points de cet arc pris à l'entour de la voute.

Il suit, en second lieu, que si de chaque point de batterie l'on tire une bombe sous toutes les élévations possibles, il n'y aura qu'un quart de cercle vertical de la voute sphérique qui puisse être battu avec la force absolue des percussions; & ce quart de cercle sera celui qui est dans l'alignement compris entre le point de batterie, & le centre de la voute sphérique.

L'on voit l'avantage que la voute sphérique a de ce côté sur la voute oblongue; car la voute oblongue a toute sa moitié opposée aux violentes percussions, sur l'étendue d'une batterie égale à la longueur de ses piédroits, & qu'elle peut être battue perpendiculairement sur toute l'étendue de sa clef de tous les points des batteries qu'on peut dresser à l'entour: au lieu que la voute sphérique, ne peut être battue avec la force absolue d'une projection perpendiculaire, que sur un seul point de sa clef, véritablement de tous les points infinis de batterie de la campagne; mais il n'y a qu'un quart de cercle vertical exposé aux violentes percussions, & même d'un seul point de batterie.

## CHAPITRE TROISIE'ME,

*Des percussions des Bombes sur les Voutes, dont l'estrados est couvert d'un massif de Maçonnerie.*

Nous avons considéré jusqu'à présent les percussions sur les plans inclinés de toutes les tangentes infinies qui composent les élémens des estrados des voutes, ou bien sur un seul plan incliné; & à présent nous les considérerons comme faites sur un plan incliné, & en même tems sur tous les points infiniment petits qui sont les élémens de l'estrados d'une voute, en examinant qu'elle est la nature de la percussion d'une bombe tirée sur le couvert d'une voute, & ce qui se communiquera de son mouvement à son intrados; nous sçavons déjà que les percussions des bombes sur un plan incliné, & tirées sous la même élévation du mortier, sont en

raison

raison des angles d'incidence, & que pour que la bombe frappe ce plan avec la force absolue de cette élévation, il faut que l'angle de l'élévation soit égal au complément de celui de l'inclinaison du plan avec l'horizontale, *par la Proposition troisième*; de sorte que pour diminuer la force absolue de toutes les percussions des bombes, qu'on peut tirer sous toutes sortes d'élévations depuis tous les points infinis de batterie, sur tous les points infinis qui sont les élémens de son estrados, depuis les reins vers la clef où elle est exposée aux plus violentes percussions: il est évident qu'il n'y a qu'à donner toute l'inclinaison possible au couvert de la voute, puisque la percussion de chaque élévation ne pouvant être absolue sans être sous une direction perpendiculaire au couvert, & ne pouvant être perpendiculaire au plan du couvert, que sous une direction égale au complément de cette inclinaison, plus l'angle d'inclinaison sera grand, plus son complément sera petit; & par conséquent la hauteur de la bombe sera moindre, & par conséquent aussi sa percussion; eu égard à sa hauteur & à sa pesanteur, que je considère plus que la force de l'impulsion dans les bombes, toutes les autres percussions faites sous une élévation différente, que celle du complément de l'inclinaison du plan peuvent bien être plus grandes que celles-ci, par rapport au poids de la bombe; mais elles ne seront jamais perpendiculaires au plan du couvert, *par la Proposition troisième*; & par conséquent leurs percussions ne seront jamais faites avec la force absolue du poids de la bombe sous cette élévation; de sorte que si l'on pouvoit faire le couvert infiniment incliné, sans qu'il en arrivât aucun inconvénient: les percussions des bombes deviendroient enfin presque insensibles; mais en toutes choses la nature nous a prescrit des bornes qu'il est toujours dangereux de passer: si on les élève trop, leur pointe s'affoiblit, & on les exposeroit trop, ou au vent ou au canon, s'il s'agit des voutes militaires qui sont l'objet de cet ouvrage; il faut donc un juste milieu, & l'inclinaison un peu plus grande de 45 degrés, est plus que suffisante pour mettre les voutes à l'abri des violentes percussions; parce que ne pouvant plus pointer le mortier que sous un angle moindre de 45 degrés, il est certain que la bombe ne pouvant plus s'élever qu'au dessous de la moitié de sa sublimité, perdra déjà une bonne partie de la force de percussion du côté de la force du choc, par rapport à son poids ou à sa gravité accélérée, & par rapport à la vitesse absolue d'impulsion d'une charge plus grande, à mesure que d'un même point

de batterie on tire sous différentes élévations, comme on le verra bien-tôt *dans la table des forces absolues du choc d'une bombe sur un même bat* : il est vrai que le couvert d'une voute oblongue laisse l'angle de son fête exposé aux percussions absolues, puisqu'il peut être battu le long de cette horizontale par les percussions approchantes de cette percussion absolue de 90 degrés de tous les points de batterie ; mais si nous réfléchissons que la bombe doit être tirée de bien près, à cause de la petite amplitude sous cette élévation, qu'il faut d'ailleurs que le plan formé par son axe, & par celui de sa direction soit précisément perpendiculaire sur cette ligne du fête, & que pour peu que la bombe la frappe d'un point hors du plan formé par son axe, & par celui de sa direction, la force absolue de la percussion en est beaucoup diminuée, l'on concevra que de dix mille bombes, à peine en tomberoit-il une qui puisse la frapper par ce point, qui seroit celui de sa gravité ; & il faudroit bien être insensé, pour tirer les bombes sous cette élévation, dans l'espérance d'en jeter une de dix mille sur le fête, tandis que toutes les autres qui iront en dessous perdront infiniment de leurs forces.

Outre l'affoiblissement de la percussion, par la diminution de l'angle de l'élévation, il y en a encore un autre fort considérable ; c'est que la percussion de la bombe qui est absolue sur le plan incliné du couvert par son angle droit d'incidence, ne l'est pas toujours à l'intrados de la voute comme nous l'allons voir.

Considérons la voute avec son couvert, comme nous l'avons considéré au commencement de cet ouvrage, comme deux vousoirs, dont l'un NAD (Fig. 120.), fait la puissance résistante, & l'autre NFB, fait la puissance agissante : considérons encore cette puissance NFB, comme un coin qui tend à écarter les piédroits AO, & à les separer de la voute : la bombe qui frappe sur le couvert NB, sera la force qui chasse le coin NBF : or examinons la tête de ce coin pour connoître cette force : si le dessus de la voute étoit horizontal, comme la ligne NFN, alors les percussions perpendiculaires sur la tête NN du coin le frapperoient avec leurs forces absolues ; mais le coin de la puissance agissante NBF est en pointe ; puisque ce n'est autre chose que les deux pans du couvert : donc les percussions perpendiculaires sur la surface de la tête du coin NBF, ne le sont point sur la surface de la tête horizontale NFN ; & par conséquent elles seront aux précédentes sur la tête inclinée NB, dans la raison du Sinus total, à celui de l'élévation,

lequel est égal à l'angle d'incidence sur la tête horizontale NFN, lequel angle est égal au complément de l'inclinaison du plan BN avec l'horizontale FN, lorsque l'angle d'incidence sur le pan du couvert NB est droit.

Nous avons supposé la ligne NFN droite: mais à présent nous examinerons la ligne circulaire de l'intrados, parce qu'au lieu d'un coin NMN, nous avons un coin vidé en dessous NPFqN, les bombes ne peuvent abattre la voute, qu'en ébranlant les voussoirs qui la composent, lesquels n'étant pas d'une pièce, mais de plusieurs voussoirs taillés en coin, seront tous autant de différentes puissances qui agiront différemment, selon que ces coins seront frappés plus ou moins directement; il n'est donc plus question que d'examiner quel est l'angle d'incidence que la direction de la bombe prolongée forme sur la tangente de leurs estrados, ou bien sur celle des intrados des voussoirs, y ayant peu de différence d'un angle à l'autre; l'on s'aperçoit d'abord que lorsque la bombe frappera au point N, qui est celui de l'attouchement du plan du couvert sur l'estrados de la voute, la percussion NM perpendiculaire au plan incliné NB, le sera aussi au voussoir, & que pour lors la percussion sera dans la force absolue de cette élévation, ce qui ne peut arriver que dans ce seul cas.

Mais à mesure que la percussion s'approchera ou s'éloignera du point d'attouchement N vers l'imposte, ou la clef, la percussion absolue faite perpendiculairement sur le plan incliné NB, ne le sera point par rapport à la tangente du voussoir sur lequel elle doit continuer son mouvement; & cette percussion s'affoiblira dans la raison de la différence des angles d'incidence qu'elle forme sur la tangente RV, qui répond au point d'intersection R du cercle vertical NR, sur lequel se fait la percussion, par la projection xys au point S, avec la ligne de direction SRM prolongée.

Nous avons vu, dans la treizième Proposition du Chapitre précédent, que ces angles d'incidence sont les complémens de la différence de l'arc de la percussion à celui de l'élévation AMN, lequel est toujours déterminé, lorsque la percussion est perpendiculaire sur le même couvert incliné AB; puisque cet angle AMN est toujours le complément de l'inclinaison BAM du couvert AB avec l'horizontale AM; or la force absolue d'une bombe, par rapport au choc de sa gravité accélérée, lorsqu'elle est tirée sous l'élévation de 90 degrés, est déjà diminuée par l'inclinaison BN du couvert, en raison du Sinus total (a), au Sinus d'élévation (s), par le Chapitre premier

N n ij

de la Section premiere de la seconde Partie ; mais à présent elle diminue encore en raison du Sinus total à celui de l'angle d'incidence sur la tangente VR du vouffoir ; donc la plus grande force totale absolue de la gravité d'une bombe tirée sous l'élévation de 90 degrés ( laquelle je nomme toujours ainsi, parce qu'avec la même charge , c'est sa plus grande force ) sur une voute couverte d'un massif de maçonnerie, comparée à une moindre force absolue de sa gravité, par une direction perpendiculaire au plan du couvert, diminue en raison composée du Sinus total au Sinus de l'élévation ; c'est-à-dire du Sinus total, au Sinus de complément de l'inclinaison du couvert AB avec l'horizontale AM, & de rechef de celle du Sinus total, au Sinus de complément de la différence de l'arc d'élévation à celui de la percussion, qui est celui de son incidence sur la tangente VR du vouffoir correspondant.

Nous supposons néanmoins que la bombe a été tirée sous une direction perpendiculaire au plan du couvert NB ; mais si elle a été tirée sous une autre direction, les percussions ne sont plus dans cette même raison, & sont encore de rechef beaucoup affoiblies, sur tout si on la tire sous une élévation moindre que celle de complément de l'inclinaison du plan ; ce qui est bien évident en ce cas là, puisque l'élévation étant moindre, la percussion de la gravité accélérée en sera moindre, & n'étant pas perpendiculaire au plan du couvert AB, le Sinus de l'incidence sera moindre, outre la diminution que doit apporter le point correspondant de percussion sur l'estrados qui se trouve au-dessus ou au-dessous du point N d'attouchement du plan du couvert.

Nous avons déjà vu dans la Proposition seconde, que les percussions des bombes sous différentes élévations, sont en raison composée de celle de leur poids, & de celle de leur Sinus d'incidence, & ( si nous n'avons égard qu'à la gravité accélérée ) de celle de leur Sinus d'élévation : la bombe perdra donc de sa force, par rapport à l'obliquité AM, en raison de la différence qu'il y a entre la différence des racines des deux hauteurs, & la différence des deux Sinus d'incidence ; c'est-à-dire dans la raison de la différence qu'il y a entre la différence des Sinus de l'angle d'élévation ACD à celui de l'élévation MDO, & la différence du Sinus total AM, au Sinus MB de l'angle d'incidence MAB.

En second lieu, par rapport à la communication du mouvement de la percussion sur le vouffoir, à mesure que le point Q de percussion sera éloigné du point A de l'attouchement du couvert

GF sur la voute ; il y aura encore une seconde diminution de force dans la raison du Sinus de complément de la différence de l'arc de percussion OAQ, à celui de l'élévation OAm, par la direction mC parallèle à MD ; donc la force absolue de la percussion VQ, sous l'élévation MDO ou mCO, son égale sur le point Q, est à la force respective en raison composée de celle du Sinus total, au Sinus d'incidence sur le couvert, & de rechef de celle du Sinus total, au Sinus de complément de la différence de l'arc OAQ de percussion sur le point Q, à celui OQm de l'élévation OCm ou ODM son égale ; & par conséquent la percussion VQ est diminuée sur la tangente Qb de toute la différence du Sinus total au Sinus d'incidence, au point x sur le couvert AG, & de rechef dans celle du Sinus de complément de la différence de l'arc OAQ de percussion à l'arc OQm de l'élévation mCO ou MDO son égale ; la force de la percussion au point Q, par la direction MD ou mC, aura donc diminué de toute la diminution de l'angle d'incidence VXE, par rapport à l'angle droit de plus qu'elle n'auroit diminué, si la voute n'eût pas été couverte d'un massif de maçonnerie FAG.

Généralement les forces des percussions absolues de toutes les bombes qu'on peut tirer sur tous les points infinis des plans des couverts différemment inclinés sur des voutes, & depuis toutes sortes de points de batterie, sous toutes les élévations possibles, sont en raison composée des racines des hauteurs, si l'on n'a égard qu'à la gravité accélérée selon la formule  $\sqrt{ss + 00} = s$ , du poids des bombes, des Sinus des angles d'incidence sur le plan incliné, & des Sinus de complément de la différence des arcs correspondans de percussion aux arcs d'élévation ; d'où il suit que lorsque les projections sont perpendiculaires aux plans du couvert, les percussions sur tous les points infinis du couvert par rapport aux vouffoirs, sont égales en tout aux percussions faites sous la même élévation, sur tous les points correspondans semblables infinis de l'arc de la voute sans couvert, à cause de l'angle d'incidence NAF, qui sera toujours droit sur le couvert ; & si les percussions ne sont pas perpendiculaires au plan du couvert, elles seront diminuées sur le couvert, par rapport aux percussions faites sur un point semblable du vouffoir de la voute sans couvert, dans la raison du Sinus d'incidence sur le plan du couvert AG.

Lorsque l'élévation est plus grande que le complément de l'inclinaison du plan, la direction ne sera jamais perpendiculaire sur



le plan du couvert , à cause de l'angle  $ACO$ , qui est toujours égal à l'élévation d'une projection perpendiculaire , & du rayon  $AC$ , qui est toujours perpendiculaire à la tangente  $AG$ , qui est le couvert même : pour lors aucune percussio n ne pourra être dans la force absolue de son élévation sur le couvert , puisqu'elle ne sera pas perpendiculaire ; mais sur le voussoir la direction  $mC$  sera perpendiculaire au voussoir , quoi qu'elle ne soit point au couvert , & toute la force par conséquent imprimée au couvert au point  $m$ , se communique sans diminution au voussoir ; ce qui arrivera seulement , lorsque l'arc de percussio n  $OQM$  sera égal à celui de l'élévation  $OCm$ .

Tout ce que nous venons de dire des voutes en plein ceintre , qui sont couvertes d'un massif de maçonnerie , ou qui sont sans couvert , doit être appliqué aux sphériques , aussi bien qu'aux voutes en tiers point , surbaissées , élipiques & paraboliques , avec cette différence que les unes supportent des couverts sans déformer plus aigus que les autres , & qu'elles forment des angles d'incidence différent : en inclinant les couverts des voutes pour les dérober au choc violent des hautes élévations , lorsqu'on tire d'un même point de batterie , on diminue encore la force absolue du choc dans la raison de la vitesse initiale d'une charge à la vitesse initiale de l'autre charge , quoi qu'avec une même élévation : car on va voir que pour tirer d'un même point par routes les élévations du quart de cercle sur un même but , on est obligé d'augmenter les charges à mesure que les amplitudes augmentent par chaque élévation.



## CHAPITRE QUATRIÈME,

*Sur la force absolue & relative des percussions d'une Bombe tirée sur un Plan incliné par toutes sortes d'élévations, d'un même point de Batterie avec différentes charges.*

COMME l'on ne peut tirer sur un même but une même bombe avec une même charge d'un même point de batterie, que par une ou deux élévations : il est naturel qu'on ne sçauroit y tirer par toutes les élévations différentes du quarr de cercle, qu'en changeant la charge du mortier ; or si l'on change la charge du mortier, nous venons de voir dans le Chapitre précédent, qu'en changeant la charge, ou la vitesse d'impulsion, les chocs par des élévations égales avec deux différentes charges sur un point C, (Fig. 122.) sont dans la raison des vitesses initiales : nous avons vu que les vitesses initiales, sont la racine du diamètre qui renferme les projections, dans le Chapitre septième, première Section de la seconde Partie ; il n'est plus question que de trouver le diamètre qui renferme la projection sous chaque élévation sur un même point C.

Je nomme  $s$  la sécante de chaque élévation  $t$ , la tangente, je dis que la force absolue ( $a$ ) du choc par chaque élévation, est exprimable par  $\sqrt{\frac{st}{t}} = a$ .

## DEMONSTRATION.

Soit la distance AC, de laquelle on veut tirer une bombe en pointant le mortier par tous les degrés d'élévation du quart de cercle, par les directions AL, AB, AD, AE, &c : il faut chercher les diamètres AH, AG, AF, AM, de chaque cercle, qui comprend les projections par chacune de ces directions : nous avons démontré, dans la seconde Partie, Section première du Chapitre septième, que CB, AB :: AB, BH, que DC, AD :: AD, AF, &c.

En prenant la distance AC pour Sinus total, & tirant la ligne verticale CE à l'infini, elle fera un côté de chaque triangle des projections ABC, ADC, &c. qui jettent la bombe sur le point C,

par toutes les élévations infinies, puisqu'elle est perpendiculaire à l'horizon sur le point C, & que du point C, on ne peut élever qu'une verticale, *par la Géométrie.*

Donc les corés CL, CD, CB, CF, seront les tangentes des angles d'élévation LAC, DAC, BAC, &c. & les lignes AL, AB, AD, AE, &c. en seront les sécantes par rapport au même Sinus total AC, *par la Trigonométrie* : or toutes ces lignes sont connues en substituant la valeur des lignes CB, AB, on aura  $t, s :: S, \frac{t}{s} = a$ . C. Q. F. D.

Il n'y a donc qu'à diviser le carré de la sécante de chaque élévation par sa tangente, pour avoir le diamètre du cercle correspondant à cette projection, dont la racine  $\sqrt{\frac{t}{s}} = a$ , donnera la force absolue du choc au point C par chaque élévation, avec chaque charge différente de poudre correspondante.

Au lieu de prendre  $\sqrt{\frac{t}{s}} = a$ , pour avoir la racine du diamètre du cercle ALH ou ABG, &c. qui comprend la projection, par chaque élévation AL, AB, AD, AE, AM, &c. on prendra une proportionnelle à cette racine qui sera dans son même rapport, pour en faciliter le calcul comme on le va voir.

Supposons que le diamètre AH soit celui du cercle HLA, qui comprend la projection HLA par la direction AL, qui forme sur l'horizontale AC, l'angle LAC de 45 degrés; je nomme  $\frac{a}{2}$  la distance proposée quelconque AC, par rapport au diamètre AH, parce qu'elle en est la moitié, comme nous l'avons vu *dans la seconde Partie* : je nomme S la distance AR, qui est l'amplitude ou la portée sous l'élévation AE, sans augmenter la charge de poudre : nous avons vu que cette amplitude AR est dans le rapport du Sinus d'un angle qui seroit double de l'angle d'élévation EAC ou du produit (CS) du Sinus d'élévation par son complément (*Section première, Chapitre premier de la seconde Partie.*)

Nous avons vu aussi (*Section première, Chapitre sixième de la seconde Partie*), que les portées AR, AC, sous chaque élévation AE quelconque, sont dans la raison doublée des vitesses initiales de la bombe; c'est-à-dire dans la raison des diamètres mêmes AH, AM, qui comprennent les projections : donc puisque la distance AC, *par l'Hypothèse*, est toujours la même, on aura toujours  $\frac{a}{2}$  pour

pour la valeur de la portée sous chaque élévation AE quelconque, lorsqu'on augmente la charge de poudre; on aura par conséquent  $aa$  pour la valeur du diamètre AH, qui est double de cette portée.

On aura aussi le Sinus de l'arc double de l'élévation que je nomme  $s$ , pour l'expression de la portée AR, sous chaque élévation, avec une même charge AH.

Dans chaque triangle EAC,  $qAR$  par chaque élévation AE, on aura cette analogie AR, AC : AH, AM, par la propriété du cercle, à cause des segmens semblables AL $q$ , ANE.

En changeant les expressions on aura  $s, \frac{a}{2} : a, \frac{aa}{2s}$ ; ce qui nous indique qu'il n'y a qu'à diviser le carré  $aa = 10000$ , par  $2s$ , c'est-à-dire par le double de l'amplitude AR de chaque élévation AE, par rapport à une même charge AH, pour avoir l'expression du diamètre AM du cercle ANM, qui comprend la projection AEC, par chaque élévation AE, lorsqu'on change la charge; ce calcul est plus facile à faire, que celui qu'il auroit fallu faire pour diviser le carré  $ss$  de la sécante d'élévation par sa tangente  $t$ .

*C'est sur ce principe que j'ai calculé la table suivante des forces absolues du choc d'une bombe, qu'on tireroit sous toutes les élévations du quart de cercle, en-dessus ou en-dessous de celle de 45 degrés, en augmentant les charges de poudre, & en tirant du même endroit sur un même but.*

Dans la première & seconde colonne on trouve l'angle d'élévation en-dessus & en-dessous de 45 degrés: dans la troisième colonne on trouve le diamètre AM du cercle qui comprend la projection sous cette élévation AM correspondante à cette cellule: dans la quatrième colonne on trouve la racine  $(\sqrt{\frac{aa}{s}})$  de ce diamètre AM, laquelle est égale à la vitesse absolue de la bombe, ou à la force absolue du choc par cette élévation.

Au lieu de prendre  $\frac{aa}{2s}$  pour l'expression des diamètres, on a pris  $\frac{aa}{s}$ : ce qui n'en trouble point le rapport.

*TAB L E des Forces absolues du choc d'une Bombe qu'on tireroit sous toutes les élévations du quart de Cercle en dessus ou en dessous de celle de 45 degrés, en augmentant les charges de poudre, & en la tirant toujours du même endroit sur un même but.*

Degrés d'élévation.		Diamètre du Cercle.	Vitesse absolue du Choc.	Degrés d'élévation.		Diamètre du Cercle.	Vitesse absolue du Choc.
1	89	286532	535	25	65	13054	114
2	88	143216	378	26	64	12690	112
3	87	95693	309	27	63	12360	111
4	86	71839	268	28	62	12062	109
5	85	57603	240	29	61	11792	108
6	84	48100	219	30	60	11547	107
7	83	41339	203	31	59	11326	106
8	82	39123	197	32	58	11125	105
9	81	32362	179	33	57	10946	104
10	80	29239	170	34	56	10785	103
11	79	26625	163	35	55	10641	103
12	78	24588	156	36	54	10514	102
13	77	22810	151	37	53	10402	102
14	76	21299	145	38	52	10306	101
15	75	20000	141	39	51	10223	101
16	74	18871	136	40	50	10154	100 + $\frac{174}{301}$
17	73	17882	133	41	49	10097	100 + $\frac{17}{301}$
18	72	17035	130	42	48	10055	100 + $\frac{21}{301}$
19	71	16241	127	43	47	10024	100 + $\frac{34}{301}$
20	70	15556	124	44	46	10006	100 + $\frac{6}{301}$
21	69	14945	122	45	45	10000	100
22	68	14394	119				
23	67	13902	117				
24	66	13457	116				

Cette table précédente ne nous donne que la force absolue du choc par chaque élévation avec de différentes charges de poudre; il nous reste encore à donner la table de la force des percussions, à mesure que les plans inclinés différemment sont choqués, sous des angles d'incidence plus ou moins aigus sous chaque élévation.

Je cherche auparavant l'angle d'incidence : je suppose pour cela, qu'un demi-cercle d'une voute, lequel seroit dans le plan de la projection, soit frappé sous chaque élévation, sur chacun de ses degrés; je construis une table qui me donne l'angle d'incidence sur la tangente de chacun de ces degrés de la voute sous chaque élévation.

Nous avons démontré (*Proposition troisième, Chapitre second, Section seconde de la troisième Partie*), que cet angle d'incidence est égal à celui de complément de la différence de l'arc de percussion à l'arc d'élévation. C'est sur ce principe qu'on a calculé la table suivante, des angles d'incidence d'une bombe qu'on jetteroit, sous les élévations diverses du quart de cercle de 10 en 10 degrés, en supposant que le plan de ce demi-cercle vertical de la voute, soit dans le plan de la projection.

On auroit pu calculer cette table pour tous les degrés du quart de cercle, & pour tous les arcs de la voute, comme on l'a fait dans la table précédente; mais pour abrégé on ne l'a calculé que de 10 en 10 degrés: ce qui suffit, pour faire voir la diversité des angles d'incidence, à mesure qu'on change les élévations des pièces, ou l'inclinaison des tangentes.

L'on peut supposer un plan incliné au lieu d'une tangente, & l'on auroit les angles d'incidence sur des plans différemment inclinés, sous une même élévation de mortier.

Lorsque l'on tire une même bombe avec une même charge sous différentes élévations, le même demi-cercle ALH comprendra toutes les projections; & par conséquent la vitesse absolue  $a$  du choc, qui est dans la raison de la racine de ce diamètre AH, sera toujours la même; mais à mesure que les bombes frapperont une même tangente de la voute en plein ceintre, les angles d'incidence en seront différens: les chocs qui sont dans la raison des Sinus de ces angles d'incidence seront aussi différens.

L'on trouve le Sinus de chaque angle d'incidence dans chaque cellule.

Le premier des deux nombres de chaque cellule est celui des

Oo ij

dégrés de l'angle d'incidence d'une bombe qui frapperoit sous cette élévation un arc de la voute correspondant à cette cellule, ou bien qui frapperoit un plan incliné, dont l'inclinaison seroit égale à celle de la tangente de cet arc, soit qu'on tire avec une même charge de poudre, ou avec différentes charges.

Le second nombre de chaque cellule exprime la force du choc de la bombe sous cette élévation correspondante à la cellule, sur son arc correspondant, ou bien sur un plan incliné, dont l'inclinaison seroit égale à celle de la tangente de cet arc, en supposant que la charge de poudre soit toujours la même, & qu'on approche ou qu'on éloigne la batterie, à mesure qu'on change l'élévation de la pièce, pour tirer sur un même but.

Il est facile de tirer des deux tables précédentes la construction de la table suivante, *des forces des percussions des bombes tirées sous toutes les élévations de 10 en 10 degrés, sur les arcs ou voussoirs d'un demi cercle vertical de la voute de 10 en 10 degrés, en supposant que le demi cercle est dans le Plan de la projection, & qu'on tire d'un même point de batterie, sur un même but, en augmentant les charges de poudre à mesure qu'on élève la pièce, en-dessus ou en-dessous de la direction de 45 degrés ; car nous venons de voir que la force absolue du choc sur un même point C, sous différentes élévations d'une même bombe, est en raison des racines des diamètres AF, AG, &c.  $= \sqrt{\frac{aa}{r}}$  ; la force respective est en raison composée du poids des bombes, & des Sinus des angles d'incidence (Chapitre premier, Section seconde de la troisième Partie) : donc la force respective d'une bombe tirée sous différentes élévations sur un même point C, avec différentes charges sur un même plan incliné, est en raison composée de la racine des diamètres AK, AH, &c.  $(\sqrt{\frac{aa}{r}})$ , du Sinus de l'angle d'incidence, & du poids de la bombe : or supposant toujours qu'on jette une même bombe, il faut multiplier cette racine  $\sqrt{\frac{aa}{r}}$ , par le Sinus d'incidence pour chaque cas : puisque nous avons cette analogie, comme le Sinus total 10000, au Sinus de l'angle d'incidence sur la tangente ; ainsi la racine  $\sqrt{\frac{aa}{r}}$  du diamètre AK, AH, de la bombe à la force de la percussion de ce point : on trouve dans la première table précédente *des forces absolues d'une bombe, &c.* la raison du diamètre, ou la force absolue du choc sous chaque élévation. On trouve*

**TABL** égrés sur les Voussoirs d'un demi Cercle vertical de la Voûte de 10 degrés en le Plan de la Projection.

CER DE L'IMPOSTE VERS LA CLEF.

		110	120	130	135	140	150	160	170	180
Degrés		Angles d'incidence, & leurs Sinus.								
1	1									
10	2									
20	2	0 0								
30	3	10 8736	0 0	Incidences impossibles.						
40	4	20 8420	10 1736	0 0						
45	5	25 8226	15 2588	5 8716	0 0					
50	6	30 0000	20 3420	10 1736	5 8716	0 0				
60	7	40 5427	30 5000	20 3420	15 2588	10 1736	0 0			
70	8	50 7660	40 6427	30 5000	25 4226	20 3420	10 1736	0 0		
80	9	60 8660	50 7660	40 6427	35 5735	30 5000	20 3420	10 1736	0 0	
89	10	69 9335	59 8571	49 7547	44 6946	39 6293	29 4848	19 3255	9 1564	0 0

Élévation des Pièces de 10 degrés en 10 degrés.

lions faites sur le quart de Cercle qui est du côté opposé à la Batterie.





**TABLE des** *ical de la Voûte de 10 en 10 degrés, en supposant que le demi Cercle est dans le Plan* *élève la pièce en dessus ou en-dessous de la direction de 45 degrés.*

10 DEGRÉS.

Degrés des Arcs,  
mencer de l'Impos-  
Voûte vers la C

110	120	130	135	140	150	160	170	180
-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----

Degrés  
d'élé-  
vation.

diamètres.

Force du Choc de la Bombe sur les Vouffoirs.

Elevation des Pièces de 10 degrés en 10 degrés.

Degrés d'élé- vation.	diamètres.	110	120	130	135	140	150	160	170	180
1	286532									
10	29239									
20	15556	0	Percussions	impossibles.						
30	11547	1 85752	0							
40	10154	3 44565	1 74902	0						
45	10000	4 22600	2 58800	0 87100	0					
50	10154	5 03750	3 44565	1 74902	0 87753	0				
60	11547	6 87689	5 35000	3 65940	2 76916	1 85752	0			
70	15556	9 49840	7 96948	6 20000	5 24024	4 24080	2 15264	0		
80	29239	14 72200	13 02200	10 92590	9 74950	8 50000	5 81400	2 95120	0	
89	286532	49 04225	45 85485	40 37645	37 16110	33 66755	25 93680	17 41425	8 36740	0

Percussions sur le quart de Cercle qui est du côté opposé à la Batterie.

27  
1  
1.3

dans la table précédente, *des angles d'incidence d'une bombe, &c.* le Sinus d'incidence correspondant : on les a multipliés l'un par l'autre, & ce produit donne la force du choc.

Il ne reste plus qu'à diviser ces produits qui font l'expression de la force du choc par 10000, en retranchant les quatre dernières figures : j'en ai retranché 5 (ce qui revient au même), afin qu'on puisse voir plus facilement les différences de leurs rapports.

Le premier nombre de chaque cellule de cette table donne la quantité absolue du choc : le second nombre de chaque cellule donne une fraction dont le dénominateur est = 100000.

C'est de cette façon que sera construite la table suivante, afin de faire voir les différences des chocs sur les différentes voutes, à mesure que les voutes en sont plus ou moins inclinées, afin de pouvoir prendre la courbe qui leur convient le mieux, pour les dérober aux violentes percussions : l'on peut aussi s'en servir pour trouver l'angle d'élévation, qui donne le plus grand choc sur un plan incliné, dont l'inclinaison seroit égale à celle de la tangente de cet arc quelconque déterminé de la voute.

On auroit aussi pu calculer cette table pour tous les degrés d'élévation du quart de cercle, & pour tous les degrés des arcs de la voute, comme on l'a fait pour la table précédente, *de la force absolue du choc, &c.* ; mais la table en eût été embarrassante ; ainsi on ne l'a calculée que de 10 en 10 degrés : ce qui suffit.

On trouve dans la première colonne horizontale de la table précédente, *des forces percussions sur tous les arcs des voussoirs d'un quart de cercle, &c.* l'arc déterminé du voussoir qu'on a supposé être frappé, ou bien un plan dont l'inclinaison seroit égale à celle de cet arc.

Dans la première colonne verticale on trouve les degrés différens d'élévation en-dessus ou en-dessous de 45 degrés.

Dans la seconde colonne on trouve les racines de ces diamètres, qui sont les vitesses initiales de la bombe avec cette charge, lesquelles nous avons nommées  $\sqrt{\frac{aa}{r}}$  : cette racine exprime la vitesse que la poudre doit donner à la bombe, pour chasser le mobile à cette même distance sous chaque élévation.

Dans les vingt-deux colonnes verticales on trouve la force du choc de la bombe sur chaque arc déterminé de la voute, sous chaque élévation du mortier.

Par exemple je veux sçavoir quelle est la force de la percussion.  
O o iij

d'une bombe tirée sous l'élévation de 18 degrés sur un arc de 30: je trouve dans la seconde cellule de la premiere colonne le nombre de 10 degrés; & dans cette seconde colonne horisontale au-dessous de l'arc de 30 degrés ( qu'on trouve dans la premiere colonne horisontale ), le nombre  $\frac{8.6}{9.7120}$  ou  $15 + \frac{6.715.6}{1.99666}$  m'indique la force du choc par cette projection.

L'usage de cette table est aussi facile qu'utile & curieuse; elle est universelle pour tous les cas possibles, pour toutes sortes de distances au niveau de la batterie, & pour toutes sortes de plans inclinés.

On voit d'un coup d'œil l'angle d'élévation qui donne un plus rude choc, par rapport à chaque inclinaison differente d'un plan; il ne reste plus qu'à chercher la charge convenable au mortier, pour porter la bombe sous cette élévation sur le même but, ce qu'on cherche ainsi.

Je suppose que l'on connoisse la portée du mortier sous une élévation quelconque, avec une charge moyenne de poudre, afin qu'on puisse l'augmenter ou la diminuer, en se servant de nos mortiers ordinaires, dont on n'a pas coutume de remplir les chambres.

L'on suppose aussi que l'on connoit la vitesse que la poudre imprime aux mobiles à proportion de chaque charge de poudre, comme on l'a vu dans la premiere Partie, & qu'on le traitera plus au long dans le second volume.

Cela supposé, je dis comme la vitesse  $\sqrt{\frac{aa}{r}}$ , qui donne la plus forte percussion sur le plan, ou la tangente inclinée dans les tables; ainsi cette vitesse connue de la poudre ( de la charge moyenne & connue du coup d'épreuve qui est aussi connu ), est à la vitesse de la charge qu'on doit trouver.

Il ne reste plus qu'à chercher cette quantité de poudre qui correspond à cette vitesse, elle sera la charge du mortier qu'on doit pointer selon l'élévation qui donne le plus grand choc.

A mesure que les distances sont plus grandes, les charges deviennent exorbitantes par les hautes & par les basses élévations; car à mesure qu'on élèvera les mortiers au-dessus ou au-dessous de 45 degrés, il faut que les forces de la poudre augmentent, pour que la bombe tombe aussi loin que sous l'élévation de 45 degrés, avec une charge moindre: ce qui est évident, puisque la portée sous l'élévation de 45 degrés, avec une même quantité de

poudre, est la plus grande : il suit de-là que pour frapper un plan incliné avec la plus grande force absolue du choc de sa bombe, il faut se rapprocher du but, changer toujours le mortier autant qu'il est possible, & le pointer sous l'élévation qui donne le plus grand choc sur le plan incliné, s'il est possible, ou son élévation qui approche le plus de celle-ci.

L'on verra déjà par cette table une partie de la diminution des forces des percussions sur une voute, qui est couverte d'un massif de maçonnerie ; puisque ce couvert oblige à battre la voute sous une élévation moindre ; il n'y a donc qu'à prendre la ligne de gauche à droite des percussions des voutes sous l'élévation égale au complément de l'inclinaison du couvert, & l'on voit combien les percussions dans cette ligne sont moindres que les percussions supérieures sous une plus grande élévation.

J'y ai mis d'un côté les percussions du quart de cercle vertical GF (*Fig. XII.*), du côté de la batterie, & de l'autre les percussions qui sont faites sous chaque élévation, sur le quart de cercle vertical GM, opposé à la batterie, par où l'on voit que les percussions diminuent insensiblement jusqu'à zero, lequel point sera toujours un arc-égal à la somme de 90 degrés, & de l'arc de l'élévation : de sorte que l'élévation de 10 degrés ne peut battre qu'un arc de 100 égal à 10 degrés de l'élévation, & à 90 degrés : ce qui est évident, puisque la différence de 100 à 10 étant 90, son complément sera 0, & par conséquent la percussion sera nulle, & en-dessus de 100 jusqu'à 180, les percussions sont impossibles ; car ajoutant à l'arc CF, l'arc de 90 degrés CG, la projection Hi étant parallèle à la projection CD, puisqu'elle est la même, l'angle CDi étant droit, l'angle alterne Di/ le sera aussi ; & par conséquent la projection Hi/ sera tangente au point i ; & par conséquent on ne peut plus concevoir aucune projection entre Mi/, qui soit parallèle à Hi/, sans qu'elle coupe le cercle iM : dans les colonnes verticales qui prennent de haut en bas, l'on trouve les percussions de 10 en 10 degrés d'élévation sur un même point du demi cercle vertical de la voute en plein ceintre ; & dans les colonnes horizontales, qui prennent de gauche à droite, on trouve sous chaque élévation de mortier de 10 en 10 degrés toutes les percussions faites sur les différens points du cercle vertical de la voute.

Cette table ne comprend que les percussions faites sous une direction perpendiculaire à l'horizontale du plan incliné ; nous

allons maintenant donner aussi une table pour les percussions sous une direction oblique à l'horizontale du plan incliné, avec une même charge ; mais il faut pour cela examiner encore mieux le mécanisme des percussions.

## CHAPITRE CINQUIÈME.

*De la Mécanique des percussions des Bombes , dans lequel on examine l'effort d'un Plan contre la force du mouvement d'une Bombe , & les différens points des percussions sur la surface des Bombes contre les Plans.*

A Présent qu'on ne considère plus le choc d'une ligne , mais celui d'un corps sphérique , nous allons examiner les différences que les points de percussion pris sur la surface de ces corps sphériques , qui frappent sur une voute , ou sur un plan , doivent apporter ; car de ce que nous avons établi dans le Chapitre précédent , il paroît que les angles d'incidence étant égaux sous les mêmes élévations , les percussions doivent être égales sur toutes sortes de plans ; mais il y a des réflexions à faire là-dessus , que peu de personnes ont fait.

### PROPOSITION PREMIERE.

*Si une Bombe frappe un Plan horizontal sous toutes sortes d'élévations ; & de toutes sortes de points de Batterie , elle le frappera toujours au même point de la direction de sa gravité.*

### DEMONSTRATION.

De quelle maniere que parte la bombe (Fig. 123.) , son poids & sa figure seront toujours de même ; & de quelle maniere qu'elle sorte du mortier , elle prendra toujours son équilibre ; & par conséquent la direction  $GP$  de sa gravité ne variera jamais , & sera toujours au même point  $P$  , d'autant qu'étant plus épaisse à son culot  $P$  , que vers l'empoulette  $R$  : une fois qu'elle a pris son équilibre , elle ne peut plus se balancer sur son axe  $PG$  , par les Mécaniques ; il n'est donc question que de prouver qu'elle frappera toujours le plan

plan horizontal par son axe PG de gravité: ce qui est évident, puisque ne pouvant frapper le plan horizontal, que par son point d'attouchement, par le troisième Livre d'Euclide, elle doit former un angle droit GPC sur l'horizontale, ou la tangente PC du point de percussion; mais parce que la direction PG est toujours perpendiculaire à l'horizon par la nature des graves, & que PC est supposé horizontal, il s'ensuit que GP est toujours perpendiculaire au point P du plan, & parce que du centre de la bombe on ne peut tirer qu'une perpendiculaire au point P du plan de la bombe; ce sera donc l'unique point qui puisse frapper sur le plan. C. Q. F. D.

### PROPOSITION SECONDE.

*Si une Bombe frappe d'un même point de Batterie, sur le même point d'une ligne inclinée, qui soit dans le Plan de sa projection, sous toutes les élévations possibles, elle le frappera toujours par le même point de sa surface.*

### DEMONSTRATION.

Puisque la bombe doit frapper la ligne DN (Fig. 124.), qui est dans le plan de sa projection, il faut que le point C de sa percussion soit celui de l'attouchement; & par conséquent que BC soit perpendiculaire au point C de son attouchement sur la ligne inclinée ND, elle ne peut donc plus le frapper par le point P de la direction de sa gravité, qui ne peut être perpendiculaire à une inclinée; ce point C sera éloigné de P de tout l'arc PC de l'angle PBC, ou de son alterne CFD, à cause des deux parallèles BP, DF; mais l'angle CFD, à cause de l'angle droit DFN, est le complément de l'arc de percussion OC, & est égal à l'angle CNF de l'inclinée NC avec l'horizontale NF, puisqu'ils sont tous deux complément de l'angle NDF, lequel angle CNF est toujours le même, puisqu'on suppose le même point C de percussion sur la voute, si c'est un cercle ou la même inclinaison CNF, si c'est une ligne inclinée, par conséquent l'arc PC sur la bombe sera toujours le même, à quelle hauteur que s'élève la bombe, puisque le point P, par la précédente, ne variera point non plus que l'angle PBC ou DNF son égal. C. Q. F. D.



## PROPOSITION TROISIEME.

*Trouver le point de percussion d'une Bombe tirée sur un Plan incliné, d'un point de Batterie oblique à l'horizontale du Plan.*

Supposons qu'on ait tiré la bombe sans élévation, & du but en blanc du point A (Fig. 125.), au point F du plan incliné GH, par une direction AF perpendiculaire à la ligne horizontale DQ du plan incliné; la bombe le frapperoit au point F, qui est celui de sa direction AF, si elle frappoit l'horizontale PG, qui termine la surface du plan incliné; & si on tourne la batterie en B, la bombe ne frappera plus PG par le point F de sa direction perpendiculaire ACF, & ce point F, qui est dans la bombe, sera autant éloigné du point précédent F, que le point O l'est du point O, à cause des deux angles alternes OCO, fCF; & parce que l'angle fCF est complément de l'angle d'incidence CEF, il s'ensuit que le complément de l'arc AB ou OO, sera l'angle d'incidence CEF, & que le complément de l'incidence sera l'arc fF de la distance du point de direction f, au point F de la percussion, sur le grand cercle OO/fF de la bombe.

A présent si nous considérons que la bombe ne peut frapper le plan, que par un point d'attouchement, & par conséquent que le rayon CF doit être perpendiculaire à ce plan, nous verrons que, par une direction horizontale AF, elle ne peut frapper une horizontale DQ quelconque dans le plan incliné GH par un grand cercle horizontal; puisque le plan GH étant incliné, une horizontale AF ou xy ne peut lui être perpendiculaire; il faut donc que la bombe frappe le plan dans un point au-dessous du grand cercle horizontal fOOF; pour le trouver, supposons un grand cercle vertical qui passe par le point N de la direction de gravité de la bombe, & par le point F sur son grand cercle horizontal, éloigné du point f de sa direction oblique Bf, d'autant de degrés qu'en contient l'arc AB ou OO.

Au lieu de considérer le cercle ONFf comme horizontal, considérons-le comme s'il étoit ce cercle vertical; pour lors je dis que le point F de percussion dans le cercle vertical sera éloigné du point N de la direction de gravité, d'autant de degrés pris sur ce cercle vertical NF, que la ligne inclinée GR avec l'horizontale Gz en contient; or je dis que la bombe frappera ce plan par ce

point ; & je prouve d'abord que c'est là son point d'attouchement , en prouvant qu'elle est perpendiculaire à une horizontale du plan incliné , & à la ligne inclinée qui la croise au point F de son attouchement.

Il est déjà évident que le rayon CF est perpendiculaire à l'horizontale DQ , & puisque nous avons tiré un cercle vertical du point N au point F , ce cercle sera aussi perpendiculaire à l'horizontale du plan incliné ; & par conséquent son secteur NV , qui est partie du plan du cercle vertical NFDO , *par le onzième Livre d'Euclide* ; si nous nous ressouvenons que nous avons fait NV dans le cercle vertical égal à l'inclinaison du plan GD , avec l'horizontale Gz , la ligne CV , *par la précédente* , sera donc perpendiculaire à la ligne inclinée du plan ; & , *par le onzième Livre d'Euclide* , par conséquent à tout le plan incliné. C. Q. F. D.

Il suit de cette proposition , que lorsque la batterie change à tout autre point B , le point de percussion change aussi dans la bombe ; mais de quelle élévation que parte la bombe d'un même point de batterie A ou B , sur le plan incliné , elle le frappera toujours par un même point de chaque même point de batterie ; ce qui est bien évident , puisque de quelque hauteur que la bombe tombe , les plans de toutes les projections sous toutes les élévations , formeront un même angle d'incidence avec une horizontale du plan ; & par conséquent le point F ne changera point dans le cercle horizontal ; & de même de quelque hauteur que tombe la bombe , l'inclinaison du plan RGz ne changera jamais , ni par conséquent le point V de l'arc VF , pris dans le cercle vertical de la bombe , lequel en est le complément.

Il suit encore que si une bombe part d'un même point , quoique sous une même élévation , sur tous les points infinis d'un même cercle horizontal d'une voute sphérique , elle ne le frappera jamais au même point V pris dans la bombe , puisque le point F changera dans le grand cercle horizontal de la bombe , à mesure que l'angle d'incidence CEF changera , comme il doit changer , à mesure que les points des percussions changeront sur le cercle horizontal de la voute , par la différente inclinaison des tangentes ; mais l'arc NV , pris dans le cercle vertical de la bombe , sera toujours de la même grandeur , & ne fera que rouler à l'entour de l'axe de la direction de gravité DQ : de sorte que si la bombe frappe d'un même point de batterie sur tous les points infinis d'un même cercle horizontal de la voute , elle le frappera sur tous les

points infinis d'un même cercle horifontal de la bombe , & ce cercle dans la bombe fera d'autant de degrés au-deffous d'un grand cercle horifontal de la bombe , que le cercle horifontal frappé de la voute fera au-deffus de son impofte , & le point F (Fig. 126 & 127.) , dans le cercle horifontal de la bombe , fera éloigné du point *f* de la direction du mortier , d'autans de degrés que le point F dans le cercle horifontal de la voute , fera éloigné du point *f* de la direction fur la voute : de forte que fi la bombe frappe la voute de F en 2 (Fig. 126.) , les points de percuffion fur la bombe feront de F en B (Fig. 127.).

Si la voute eft frappée de 2 en O , les points de percuffion fur la bombe feront de B en E ; & fi la voute eft frappée de O en 6 , les points de percuffion fur la bombe feront de E en C ; enfin fi la voute eft frappée de 6 en F , les points de percuffion fur la bombe feront de C en F , & parce qu'on peut prendre fous le cercle vertical PRSQ de la bombe , autant de cercles horifontaux CF , BE , qu'il y a de points infinis dans le cercle vertical NMFO du globe de la voute fphérique ; il s'enfuit que fi une bombe frappe une voute fphérique 206FNO , par tous ces points infinis , la bombe la frappera par tous fes points infinis de son hémifphère CFBE , S ; car tous les points de percuffion fur le cercle vertical de la voute ONMF , feront femblablement placés fur le cercle vertical BSQ de la bombe , & tous les points des percuffions fous les directions obliques qui feront fur les cercles horifontaux de la voute , feront femblablement placés fur un femblable cercle horifontal de la bombe.

L'on voit auffi que fi le cercle horifontal 206F de l'impofte de la voute eft battu par tous fes points infinis , les points de percuffion feront femblablement placés fur tous les points infinis du grand cercle horifontal CFBE de la bombe.

### R E M A R Q U E.

Il faut observer qu'il y a deux directions différentes dans la bombe : la premiere direction eft celle de son impulfion , qui eft celle que nous avons confidéré jufqu'à préfent comme PC (Fig. 128.) : la feconde c'eft celle de la gravité , comme OF.

Ces deux directions font toujours dans le plan de la projection ARM , AP , OC de la bombe : fi elle tombe fur un plan horifontal fous l'élévation de 90 degrés , pour lors il ne refte que la feule

direction de sa gravité BF (Fig. 129.), & elle frappe le plan selon cette direction avec toute sa force absolue ; mais dans tous les autres cas la bombe ne peut frapper un plan avec sa force absolue ; car elle perdra , ou de la force de sa direction d'impulsion OM (Fig. 128.), ou de la force de la direction de gravité OF, ou de l'une & de l'autre.

Lorsque la bombe frappe obliquement un plan horizontal FN (Fig. 129.), par une projection oblique MN, elle le frappe toujours au même point F de sa gravité BF ; & par conséquent avec toute la force absolue de cette direction ; mais elle ne le frappera pas avec la force absolue de la direction d'impulsion MN, ce qui en diminue la percussion.

Lorsque la bombe frappe un plan incliné perpendiculairement par une direction OM (Fig. 128.), elle le frappe avec toute la force absolue de la direction d'impulsion OM ; mais elle ne le frappe pas avec la force absolue de la direction de gravité OF.

Lorsque la bombe frappe sur un plan vertical , comme seroit une muraille ou une tour ronde, sous une élévation de 90 degrés, alors il ne lui reste qu'une direction qui est celle de sa gravité ; & elle touche seulement la verticale sur son grand cercle horizontal : de sorte que cette percussion AB (Fig. 130.), au point C, sera nulle , puisque la ligne FD ne s'oppose nullement à la direction AB de sa gravité , & qu'elle n'a plus de direction d'impulsion sous cette élévation.

Si la bombe frappe un plan vertical FD, par une projection, dont le plan soit perpendiculaire à une horizontale du plan vertical sous une élévation moindre de 90 degrés, elle le frappera toujours au même point C de son grand cercle horizontal, sous quelle élévation qu'elle porte, pourvu que ce soit du même point de batterie , comme nous l'avons vu, pour lors elle perd toute sa force de sa direction de gravité AB, & ne le frappe qu'avec une partie bien affoiblie de son impulsion à proportion que l'angle d'incidence  $ACF = ODF$  sera aigu.

Il faut observer ici que si la bombe tombe entre deux plans verticaux GS, FD, comme seroit un puits sous une même direction, de sorte qu'elle puisse les frapper tous deux à la fois , le plan GRS du côté de la batterie , sera moins frappé que le plan FD, qui lui est opposé , quoique l'angle DOR d'incidence , ou MRG soit égal à l'angle d'incidence ODF ou ACF, parce que la muraille FD résiste bien plus au mouvement de la bombe qui va de O à D,

que ne lui résiste la muraille OS, qui ne s'oppose aucunement à son passage; car l'impulsion OD l'emporte vers D dans le moment de sa percussion, sans que la muraille OS y puisse causer aucun obstacle, & sa gravité l'emporte vers B, sans qu'elle puisse non plus s'y opposer; & par conséquent la muraille GRS ne souffre aucun éfort contre le choc de la bombe: au lieu que la muraille DF empêche la bombe d'aller vers D, où elle ne peut aller sans la renverser.

Il faut faire la même observation sur un plan incliné; quoique les angles d'incidence BCM, ALM (*Fig. 131.*), fussent supposés égaux, & que la bombe s'élevât à la même hauteur, la percussion AL est plus forte que la percussion BC, à cause de la résistance du plan NM, contre la bombe qui est plus grande que la résistance MP contre la percussion BC; car il faut, ou que le corps MN, qui lui résiste, cède, ou que la bombe se brise, ou si les ressorts peuvent jouer, qu'elle ressaute vers LF; c'est-à-dire qu'elle retourne en arrière contre la direction de son impulsion, à moins qu'elle ne s'arrête, & qu'elle retombe par sa gravité; car le corps NM lui résiste, & s'oppose entièrement à sa direction vers X; au lieu que le plan MP ne s'y oppose que fort obliquement; car la bombe a moins de peine de détourner sa direction de C en D, que de L vers F, puisque son mouvement la porte de ce côté.

Lorsque la bombe frappe obliquement un plan incliné, nous venons de voir qu'elle le frappoit sur un petit cercle horizontal, autant éloigné de son grand cercle horizontal, que le plan est incliné vers la verticale, & sur un point D éloigné du point A de la direction AC (*Fig. 132.*) d'autant de degrés que le point C de la batterie l'est du point M, ou ce qui est la même chose du complément ABD de son angle d'incidence BAD; or à mesure que le plan FN est moins incliné avec l'horizontale PF, le point C sera plus proche du grand cercle vertical de la bombe, & à mesure que la direction d'impulsion AC sera plus oblique à l'horizontale GN du plan incliné, le point D sera plus éloigné du point A, dans le cercle horizontal de la bombe; mais on démontrera dans le Chapitre suivant que plus ce point D sera hors du plan MRB de la projection, ou des deux directions RBQ d'impulsion, & BL de la direction de gravité, & plus les directions perdront de leurs forces.

Pour rendre la chose plus sensible, supposons que la bombe ne frappe le plan incliné qu'au bord d'un couvert infiniment incliné

avec la verticale AB (*Fig. 133.*), elle le frappera sur un point X infiniment proche de son grand cercle horizontal, & sur un point X infiniment éloigné de son point Q de sa direction de gravité PQ; de sorte que la direction de gravité sera quasi tangente au couvert, puisqu'elle le frappe quasi sur son grand cercle horizontal 1, 2, 3; le point X du couvert ne s'oppose aucunement au mouvement de gravité de la bombe PQ; puisqu'elle le frappe par son grand cercle horizontal; il s'oppose aussi fort peu à son mouvement d'impulsion MN; parce que le point X de percussion de la bombe est éloigné du point F de la bombe, presque de 90 degrés; il se fait donc un levier qui a son point d'appui au point X, sur lequel s'appuie la bombe; mais toute la bombe est emportée violemment par son impulsion MN imprimée à toutes ses parties vers N, par la direction 3z ou MN; elle est encore emportée par la direction de gravité PQ, imprimée à toutes ses parties vers M; il se fera un second levier 1PX, qui a son point d'appui en X, la bombe se balancera donc sur son axe 1G vers O, par son mouvement de gravité, & cessera d'agir sur X: elle se balancera aussi en même tems sur son axe OX sur le même point d'appui X vers 7, par la direction de son impulsion 3F; de sorte qu'elle s'échappe du point X, & reprend son premier équilibre RX, en continuant sa course vers z, sans se détourner de beaucoup, & avec une petite résistance; car il n'y a presque que le seul équilibre interne des parties de la bombe qui s'y oppose, semblable à deux fardeaux d'un poids infini, qui seroient aux extrémités d'une balance: un seul grain de sable est capable de les mettre en mouvement avec une force infiniment petite: de même la bombe étant équilibrée sur son axe 1G ou OX, rencontre une résistance en X: elle cède d'abord & tourne sur son axe; car il importe peu au mouvement accéléré de la bombe, que le point 1 soit plus haut ou plus bas; & il importe encore moins au mouvement d'impulsion de la bombe, que ce point 1 marche devant ou derrière, puisqu'un boulet parfaitement rond voltige incessamment, tandis qu'il tombe du haut en bas, où qu'il est tiré horizontalement ou obliquement, jusqu'à ce qu'il soit en repos, sans que cela détruise tout son mouvement: le point X a peu d'effort à faire pour changer cette disposition de la bombe; & par conséquent la cause de l'effort sera petite; mais la cause de cet effort ne vient pas de la percussion de la bombe: donc cette percussion sera fort petite; si le point de la percussion au contraire est dans le plan de sa projection, alors la

bombe ne se peut plus balancer ainsi sur son axe de gravité, puisque rien ne dérange son équilibre; il est pourtant vrai que la bombe peut se balancer sur l'axe de son impulsion; puisqu'il est libre en haut de suivre son mouvement, & qu'il est retenu en bas par le plan; mais ces sortes de projections sont ordinairement sur des plans horizontaux, par des élévations moindres de 90 degrés, ou sur des plans verticaux ou inclinés, sous une élévation moindre de 90; mais par une direction perpendiculaire à une horizontale du plan, & pour lors le corps s'oppose au mouvement de l'impulsion.

L'on voit par là combien une voute sphérique est moins sujette aux violentes percussions que la voute oblongue, puisqu'il n'y a que le cercle vertical qui est dans le plan de la projection, qui puisse être battu directement, & que les points de percusion de la bombe seront tous hors de son cercle vertical de la projection, dès qu'elle frappera la voute sphérique hors du cercle vertical, qui est dans le plan de la projection de la bombe; ainsi que nous le verrons encore plus au long dans la suite de cet ouvrage.

#### REMARQUE SECONDE.

Si une bombe part sous une élévation plus grande que l'angle d'inclinaison du plan avec la verticale, son point d'attouchement O (Fig. 134.), sera en-dessus du point G de sa direction; car puisque l'angle de l'élévation ABP est plus grand que l'angle OPX de l'inclinaison du plan avec la verticale, son complément PXB sera moindre que l'angle PXO, qui est le complément à l'angle OPX: donc l'arc GS sera plus petit que l'arc OS; & par conséquent le point G sera en-dessus du point O d'attouchement. C. Q. F. D.

Si elle part sous une élévation égale à l'inclinaison OPX du plan OP avec la verticale PX, le point d'attouchement sera au point O de la direction RO, & si elle part sous un angle d'élévation, par la direction MN moindre que l'angle OPX, le point O de l'attouchement sera en-dessous du point N de la direction, ce qui se démontre de la même manière.

Si le plan incliné *zp* est du côté opposé à la batterie, il y aura cette différence que la direction ne peut jamais être perpendiculaire au plan incliné, & que son angle d'incidence en sera toujours aigu, son élévation doit être plus grande, ou tout au moins égale

égale à l'inclinaison du plan  $zp$  avec l'horizontale  $p$ , &c. mais le point  $z$  d'atouchement dans la bombe sera toujours également éloigné du point  $8$  de la direction de gravité de la bombe d'autant de degrés qu'en contiendra l'angle d'inclinaison  $zp$  avec l'horizontale  $p$ , & le point  $z$  d'atouchement sera en-dessus du point de la direction d'impulsion ; & de même que nous l'avons observé dans la voute : si l'élévation est égale à l'inclinaison du plan, le point de percussion dans la bombe sera éloigné de 90 degrés du point de la direction, qui sera pour lors parallèle par conséquent au plan incliné  $zp$  : si la bombe part sous un angle moindre, la percussion sera impossible.

Lorsque le point d'atouchement  $O$  est en-dessous du point  $N$  de la direction d'impulsion, la bombe aura son point d'appui au point  $O$  ; & pour lors il faut examiner le levier recourbé  $MXO$ , la direction d'impulsion  $MXN$  pousse la bombe contre  $RF$ , & le plan la repousse contre  $R$  ; de sorte que n'y ayant rien qui empêche la bombe de se mouvoir sur son point  $O$  ; elle s'élève sur ce point d'appui en s'approchant contre  $F$ , & son axe  $V8$  se balance, de sorte que  $V$  s'approche de  $F$ , &  $8$  s'éloigne de  $G$  ; la direction de gravité  $VP$  agit aussi de son côté ; car il se fait un autre levier recourbé  $CXO$ , qui a son point d'appui en  $O$ , & tout le poids, & toute la vitesse acquise de la bombe agissent violemment, pour la faire descendre vers  $z$  ; de sorte qu'elle tend à faire contrebalancer  $V8$  de  $F$  en  $V$ , & à faire descendre  $M$  vers  $C$ , &  $V$  vers  $A$  ; mais nous venons de dire que la direction d'impulsion  $MXN$  agit dans un sens contraire ; donc il se doit faire ici une destruction de force, & la bombe se trouve balancée sur son point  $O$ , sur le plan qui soutient cet effort ; & par conséquent la résistance qu'il doit opposer est plus grande, & *prenant les causes pour les effets*, les percussions plus fortes ; au contraire si le point d'atouchement  $O$ , est en-dessus du point  $G$ , il y aura une bien moindre résistance du côté du mouvement de la bombe.

Il faut considérer ici le levier recourbé  $AXO$ , qui a son point d'appui en  $O$ , & la direction d'impulsion pousse la bombe vers  $B$ , pour la faire descendre vers  $P$  ; de sorte que les deux forces, & d'impulsion & de gravité, agissent de concert contre la bombe, pour la pousser vers  $P$ , puisque le levier  $CXO$  de la gravité de la bombe a aussi son point d'appui en  $O$ , & pousse la bombe par la direction de gravité  $VP$ , pour la faire descendre en  $P$  ; & cela avec autant plus de vitesse, que la direction d'impulsion  $AB$  est



moins inclinée avec la verticale VX, & que la bombe tombe de plus haut : quelle résistance peut apporter le point O ? fort peu ; car il importe peu pour le mouvement de gravité VP de la bombe , que le point C soit plus haut ou plus bas , elle se balancera donc comme nous l'avons déjà dit sur son axe de gravité VP sur son point O, qui s'échappe du point O du plan, & laisse voler la bombe de O vers P, ou bien la fera ressauter, si les ressorts des corps peuvent jouer ; & parce que la bombe ne s'arrête pas sur ce point O, ce point ne fait qu'un petit effort contre la bombe ; & par conséquent la percussion, *en prenant les causes pour les effets*, sera moindre. C. Q. F. D.

### REMARQUE TROISIEME.

Puisqu'à mesure que la bombe frappera le plan incliné AM (Fig. 135.), par une direction GF inclinée à la ligne horizontale AC du plan, nous avons vu qu'elle le frappe dans un point B éloigné du point N de son impulsion, d'autant de degrés qu'en contient l'angle FDB complément de l'angle d'incidence DFB ou 3D4 son égal : les efforts des impulsions des bombes contre les plans, seront donc dans la raison du Sinus de l'arc QN ou O4 son égal, ou ce qui est la même chose du Sinus de l'angle d'incidence DFB.

Si la bombe frappoit le plan par une direction QD5 parallèle à l'horizontale du plan, l'effort de l'impulsion seroit nul, si la bombe n'avoit point d'élévation, & l'effort de la gravité seroit nul, si le plan étoit vertical ; il ne restera donc pour lors, & de l'une & de l'autre de ces deux forces, qu'autant que la bombe passira sous une plus grande élévation, & que le plan sera incliné avec la verticale.

Si la bombe étoit élevée de 90 degrés, n'ayant plus de mouvement d'impulsion, pour lors il ne resteroit que sa direction de gravité, qui seroit dans la raison du Sinus de son arc vertical entre son grand cercle horizontal, & le point de son attouchement, à mesure qu'elle passira sous une élévation au-dessus de la direction horizontale, en s'approchant de la direction verticale de 90 degrés, elle reprendra la force de la gravité & de son impulsion, jusqu'à ce qu'étant élevée à 90 degrés, il ne lui reste plus que sa gravité : l'élévation de la bombe entre donc dans la composition de la raison de son mouvement, & de gravité & d'impulsion.

La force d'une percussion sur un plan incliné FR (Fig. 137.),

sous une direction perpendiculaire  $PC_2$  à une horizontale  $OL$  du plan incliné, est en raison du Sinus de l'arc vertical compris entre le grand cercle horizontal  $1, 3, 2$ . de la bombe, & sur son point  $O$  d'attouchement (ou bien du Sinus de l'angle  $FQA$  de l'inclinaison du plan avec sa verticale, que nous avons démontré être égal à l'arc  $O_2$ ), & du Sinus d'incidence de la direction  $Gb$  sur la ligne inclinée  $bK$  du plan  $RF$ .

Car par rapport au mouvement d'impulsion  $Gb$ , elle est en raison du Sinus de complément de l'arc  $2B$ , c'est-à-dire du Sinus de l'angle  $CbL$  d'incidence, comme on vient de le voir, & par rapport à la gravité  $CM$ , elle est en raison du Sinus de l'arc  $O : 2$  sur le grand cercle vertical  $1Bo_2$ , compris entre le grand cercle horizontal  $1, 3, 2$  de la bombe, & le point  $O$  d'attouchement ; ainsi qu'on vient de le remarquer.

#### REMARQUE QUATRIEME.

Puisque la bombe se balance sur son point d'appui  $A$  (*Fig. 138.*), lorsque sa direction, ou de gravité  $CG$ , ou d'impulsion  $NM$ , ne font point dans son point  $A$  d'attouchement ; il s'ensuit que plus ce point  $A$  sera éloigné du point  $G$  de gravité, plus le levier  $CD$ , qui répond au point  $A$  sera grand ; or plus ce levier sera grand, plus le levier  $DX$  le sera aussi ; & par conséquent la bombe appuyera moins sur le point  $A$  par sa gravité ; & cela dans la raison de  $CV$ , ou  $CX$  à  $CD$  ; puisqu'il ne reste que le segment  $AVQD$ , contre  $QBGGA$ , & le levier  $DX$  contre le levier  $DV$  ; or plus le point  $A$  sera près de  $G$ , plus la gravité  $CG$  fera d'effort contre  $A$  ; on comprend que l'effort que la gravité fait sur le plan au point  $A$ , sera dans la raison des lignes  $AD$  ou  $CF$  ; puisque plus ces lignes seront grandes, plus le point  $A$  sera près du point  $G$  ; & par conséquent plus le levier  $DA$  sera grand, aussi bien que le segment  $AVQD$ , qui doit équilibrer le mouvement contre  $QXGA$  : mais les lignes  $AD$ , ne sont autres que le Sinus des arcs  $AV$ , & les arcs  $AV$  ne sont autres eux-mêmes que les arcs correspondants à ces lignes ; donc la force de la bombe, par rapport à la direction de la gravité, augmentera ou diminuera à mesure que les Sinus des arcs  $AV$  augmenteront ou diminueront.

En second lieu, plus le point  $A$  d'attouchement sera éloigné du point  $M$  de l'impulsion, plus le levier  $C_5$  ou  $A_1$  son égal sera long ; mais plus  $5C$  sera grand, plus  $2, 5$  sera petit ; & par conséquent

Q q ij

le levier 3, 5 sera beaucoup plus grand que 5, 2 ; & le segment XBQAGX, qui doit être équilibré par l'impulsion NM, contre le segment x2GAX, sera beaucoup plus grand que celui-ci ; or plus le point A est proche du point M, & plus la ligne 5A sera grande, aussi bien que 2, 5 ; mais plus 2, 5, sera grand, & plus la force de l'impulsion le fera aussi : l'on voit de même comme la force d'impulsion augmentera à mesure que ces lignes A5 ou 1C augmenteront ; mais les lignes 1C ou A5 sont les Sinus de complément des arcs AM ; donc la force de percussion, par rapport à l'impulsion, augmentera ou diminuera à mesure que les Sinus de complément des arcs AM, où ce qui est la même chose, à mesure que les Sinus des angles d'incidence de la projection d'impulsion NM, sur le plan incliné, augmenteront ou diminueront, puisque cet angle est le complément de l'arc AM.

Nous avons vu, dans cette Proposition troisième, que les points de percussion rouleront à l'entour du cercle correspondant de la bombe, à mesure que les percussions se feront à l'entour du cercle horizontal de la voute correspondant, l'angle d'incidence diminuera sur le cercle horizontal de la voute (Fig. 126.), en même raison qu'il diminuera depuis F à 6, il diminuera de F à 2 ; & dans la même raison qu'il diminuera de 2 vers O, il diminuera aussi de 6 vers O ; de sorte qu'à mesure que la percussion s'approchera du point O, l'angle d'incidence sous cette élévation sur ce cercle au point O, qui est diametralement opposé au point F, sera réduite à zero, parce que sa direction sera parallèle à la tangente du cercle au point O : si la bombe frappe la voute sur un autre cercle, au-dessus de son cercle correspondant à cette élévation ; c'est-à-dire qui soit moins éloigné de l'imposte de la voute, ou du grand cercle horizontal de la bombe, que l'arc de complément de l'élévation : alors la bombe frappera sur ce cercle jusqu'à un certain point X, au-delà duquel la percussion sur ce cercle horizontal de la voute & de la bombe sera impossible, parce que l'inclinaison de la tangente avec l'horizontale, sera plus grande que celle de la direction de la bombe avec l'horizontale, par le Chapitre précédent : pour trouver ce point X, au-delà duquel la bombe ne pourroit plus frapper sur un cercle horizontal de la voute sous une même élévation : j'ai construit une table des angles de la tangente de la courbe de projection sur la ligne oblique du plan incliné correspondant, & lequel est tangent au point de percussion du cercle de la voute, qui est dans le plan de la projection : or pour connoître

la valeur de cet angle, nous savons qu'il est égal ( dans la projection EAB (Fig. 139.), perpendiculaire à l'horizontale du plan ), à l'angle ABC, qui est celui de l'élévation, & à l'angle CBM, qui est celui de l'inclinaison du plan avec l'horizontale CB; & par la onzième Proposition du Chapitre premier, Section seconde de cette troisième Partie, nous savons que lorsque la parabole de projection EPBC, a tourné horizontalement sur son point B de E en F, par un angle EBF de 90 degrés, l'angle d'incidence FBO est égal à celui de l'élévation ABC; de sorte qu'il diminuera de toute l'inclinaison CBM; or cette diminution se fait également & proportionnellement au nombre des degrés de l'arc ENF; il n'y a donc qu'à voir combien elle diminuera à chaque degré de sa circonvolution ENF, supposons que l'angle CBM soit égal à 90 degrés, l'angle diminuera de 80 degrés, à mesure qu'il s'approchera de E vers F, c'est-à-dire de  $\frac{1}{10}$  par degrés, & par conséquent de 8 degrés sur 9.

Supposons l'élévation de 30 degrés au point 2 (Fig. 140.), il ne lui doit rester que cet angle d'élévation: de sorte qu'il ne peut diminuer de 2 à 4, que de cette élévation de 30 degrés, pour trouver l'arc 2X de circonvolution correspondant à ces 30 degrés de diminution; on doit dire, 80 de diminution donnent 90 degrés de circonvolution; que doivent donner 30 degrés de diminution; on trouvera qu'ils donneront 33 degrés  $\frac{1}{4}$  de circonvolution, lesquels joints à 90, qu'il y a de 1 à 2, le point X sera donc éloigné de 123 degrés  $\frac{1}{4}$  du point 1, ou de 33  $\frac{1}{4}$  du point 2, la bombe ne fera que raser la ligne de l'inclinaison du plan au point X, dans la Fig. 126; & par conséquent elle est nulle, & de X à O les percussions sont impossibles; c'est sur ce principe que l'on a calculé la table suivante des angles d'incidence des projections obliques sur un cercle horizontal d'une voute sphérique, ou des percussions obliques sur une ligne horizontale également éloignée des impostes de la voute oblongue, ou à berceau; car les percussions faites du point *m* de batterie (Fig. 141.), sur un point X, du cercle horizontal d'une voute, sont égales aux percussions faites de la même manière du point *n* de l'arc semblable *mn* opposé à l'angle XRe, ou semblable à l'arc Xg du cercle de la voute, sur le point *g* de la tangente AB, pris sur le plan dans l'alignement du centre R, & du point *m* de la batterie directe Rm; c'est-à-dire que si l'on tire sur un plan incliné AB, par une projection perpendiculaire à l'horizontale AB du plan incliné, & que l'on tire sur le même point *g*, du point 12, l'angle Agn sera égal à l'angle mXO

Qq iij

de la projection oblique  $mX$  sur l'arc  $gX$ , semblable à l'arc  $mn$ , faite du point  $m$  sur le point  $X$ , & autant de points différens  $n$  on prendra sur l'arc, & même tout le cercle  $m, n, o$ , &c. (de sorte que les points soient semblables à d'autres points  $X$  du cercle horizontal de la voute), les percussions faites sur le point semblable  $X$ , du cercle de la voute du point de batterie  $m$ , seront semblables aux percussions faites depuis le point  $n$  pris sur la courbe  $m, n, o$ , sur un même plan  $AB$ : il suffit, pour le démontrer, de faire voir que l'angle  $Agn$  sera égal à l'angle d'incidence  $mxo$ ; ce qui est évident, le côté  $nX$  est égal au côté  $mg$ , puisque si des deux lignes  $Rn, RM$ , égales comme rayons du grand cercle  $mn, no$ , nous en ôtons les lignes égales  $RX, Rg$ , & restera les lignes égales  $nX, gm$ ; le côté  $Ag$  est la tangente de l'arc  $gX$ ; le côté  $Xo$  est la tangente du même arc  $gX$ ; donc ils sont aussi égaux: le côté  $gn$  est aussi égal au côté  $mX$ ; car dans le triangle  $nRg, Rxm, Rn, Rm$ , sont égales,  $RX, Rg$ , comme rayons du même cercle, le sont aussi; l'angle  $XRg$  leur est commun; donc  $xm, ng$  sont égales: donc les trois côtés du triangle  $Ang$  sont égaux aux trois côtés du triangle  $mXo$ , & par conséquent les angles aussi. C. Q. F. D.

Il suit que si l'on tire sur un même point  $X$  (Fig. 142.), de tous les points d'un cercle  $M$  &  $N$ , pris à l'entour de ce point sous une même élévation, les percussions faites sur ce même point  $X$ , sous cette élévation, de tous les points du cercle  $MN$ , dont le centre est le point  $X$ , seront égales à toutes les percussions faites sous la même élévation, depuis un même point  $F$  de batterie (Fig. 143.), sur tous les points du cercle horizontal  $ADC$  de la voute sphérique, lequel cercle doit être supposé autant éloigné de l'imposte, que l'inclinaison du plan  $X$  de la Fig. 142. précédente, avec la verticale contient de degrés.

Car les percussions étant supposées dans la raison des Sinus des incidences, & les angles d'incidence étant égaux, les percussions en seront égales.

Il suit encore que si l'on tire d'un point  $F$ , sous toutes les élévations possibles, sur tous les points du cercle vertical  $GXD$  ou  $GXM$  de la voute sphérique, les percussions seront semblables à celles qui seront faites sur tous les points infinis de la voute oblongue, sous toutes les élévations possibles, depuis le semblable point  $M$  &  $N$ , pris sur le cercle  $MN$  des batteries, de la Fig. 142, si du point  $F$  l'on tire sur tous les points infinis de la voute sphérique, sur toutes les élévations, les percussions seront semblables à toutes

les percussions qu'on peut faire sur tous les points infinis de la voute oblongue, de la Fig. 142, sous toutes les élévations possibles, & de tous les points infinis de batterie qu'on peut prendre à l'entour; car toutes les percussions MX, NX, dans la Fig. 142, faites d'un même point de batterie sur tous les points infinis de la voute oblongue, sont égales aux percussions faites de la même manière sur son cercle vertical, par la Proposition neuvième, Chapitre premier de la seconde Partie, & toutes celles qui sont faites sur les points semblables du cercle vertical DXG, MXG du point F, sur la voute sphérique, sont semblables aux percussions faites de la même manière sur un cercle vertical 1ys ou 3ys, de la Fig. 142, ou quelqu'autre de la voute oblongue (car ici les différens cercles verticaux n'importent en rien, puisque toutes les percussions faites d'un même point sur un point semblable des verticaux, & faites de la même manière dans la sphérique, que dans la voute oblongue sont égales); mais d'un point de batterie N éloigné de M, d'autant de degrés que le cercle vertical DGX est éloigné de M sur la voute sphérique; de sorte que l'arc DM soit semblable à l'arc MN de sa Fig. 142.

L'on voit quelle différence il y a des percussions d'une batterie sur la voute sphérique, & la voute oblongue; puisque tous les points de la voute oblongue peuvent être battus d'un même point M (Fig. 142.), avec toute la force des percussions faites sur le cercle vertical GXM de la voute sphérique opposé à la batterie; au lieu qu'à celle-ci, il n'y a que le cercle vertical qui puisse être battu avec la force de tous les cercles verticaux de la voute oblongue, & tous les autres perdent infiniment de leurs forces, comme nous le verrons dans la table suivante, des angles d'incidence des bombes tirées sous toutes les élévations sur un cercle vertical, &c.

Je n'ai pas donné dans ces tables, pour les cercles horizontaux, les efforts des percussions, comme je l'ai fait pour le cercle vertical dans la précédente, parce qu'il suffit de connoître l'angle d'incidence, dont le Sinus est le rapport de la force du choc sur un arc d'un cercle horizontal.

Les cellules qui sont dans les colonnes horizontales de gauche à droite, indiquent la diminution de l'angle d'incidence sous un même degré d'élévation, à mesure que la bombe frappe un arc différent du cercle horizontal d'une voute sphérique.

L'en voit dans la colonne verticale du bas en haut, la diminution de l'angle d'incidence sur un même arc d'un cercle

horifontal, fous les différentes élévations de 10, de 20, de 30, &c. degrés.

La premiere colonne marque les percuffions fur une voute oblongue, d'un point de batterie perpendiculaire à l'impoſte de la voute, leſquelles ſont égales ſur toute l'étendue de la voute à celles de cette colonne, dont le deſſus commence par zero, c'eſt-à-dire que la batterie n'eſt point oblique.

L'on peut voir la différence des percuffions ſur une voute ſphérique avec celle qui eſt oblongue, en comparant la premiere colonne des angles d'incidence avec toutes les autres, qui ſont à droite de celle-ci.

Cette table *des angles d'incidence des bombes tirées ſous les élévations de 10 en 10 degrés, ſur les arcs d'un cercle horifontal de 10 en 10 degrés, éloigné de l'impoſte d'une voute ſphérique de 10 & de 30 degrés*, eſt fondée ſur ce principe; l'on conſidère l'angle d'incidence de la bombe ſur l'arc vertical de la voute qui eſt dans le plan de projection; cet angle eſt formé par la tangente de la parabole de la projection, & par la tangente de l'arc de la voute qui eſt dans le plan de la projection: le premier nombre de chaque cellule marque le nombre des degrés de cet angle; & lorſque l'arc vertical de la voute ſur lequel ſe fait la percuffion eſt dans le plan de la projection, pour lors cet angle eſt le complément de la différence de l'arc de l'élévation à l'arc de percuffion; comme ſi nous cherchons cet angle d'incidence ſur un arc de 10 degrés, par une bombe tirée ſous l'élévation de 30 degrés, on trouve dans la cellule qui répond à ces deux nombres  $110 = 70$  degrés, pour cet angle d'incidence d'une bombe tirée ſous l'élévation de 30 degrés à 10 degrés eſt 20 degrés, dont le complément eſt 70; de ſorte que cette tangente de la courbe de la projection ſous l'angle de 30 degrés, formera un angle de 70 degrés ſur la tangente de l'arc de 10 degrés qui eſt dans le plan de la projection.

A préſent, comme l'on doit connoître l'angle d'incidence ſous cette même élévation de 30 degrés, ſur tous les points du même cercle horifontal éloigné de l'impoſte de la voute de 10 degrés, leſquels changeront à meſure que les arcs verticaux de percuffion s'éloigneront du cercle vertical de la voute, qui eſt dans le plan de la projection, ainſi que nous l'avons démontré dans la raiſon des degrés même du cercle horifontal: on conſidère pour cela l'angle d'inclinaifon de la tangente de l'arc de percuffion, lequel étant éloigné de l'impoſte de 10 degrés, aura par conféquent un angle

**T A B L E** des Bombes tirées sous les Elévations de 10 en 10 Degrés sur les Arcs d'un Cercle  
Cercle Degrés, éloigné de 30 Degrés de l'Imposte d'une Voûte sphérique.

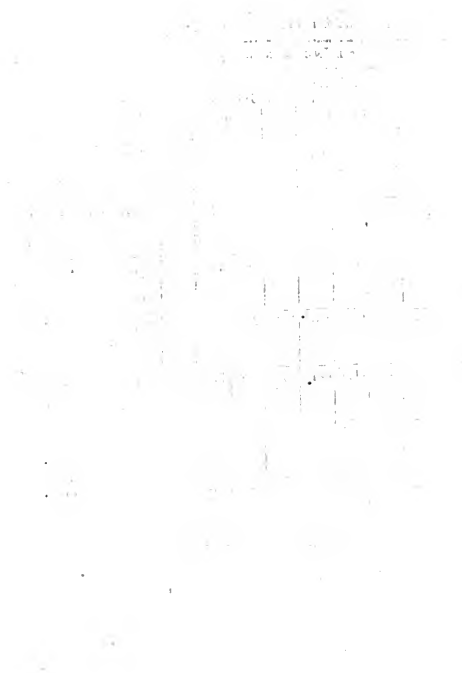
A SUR UN CERCLE HORIZONTAL DE 10 DEGRE'S EN 10 DEGRE'S.

	0	10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	110	120	130	140	150	160	170	180
0	0	81: $\frac{1}{9}$		36: $\frac{2}{3}$	30	23: $\frac{1}{3}$	16: $\frac{2}{3}$	10	3: $\frac{1}{3}$			0							
10	90											105							
20	100	91: $\frac{1}{9}$		46: $\frac{2}{3}$	40	33: $\frac{1}{3}$	26: $\frac{2}{3}$	20	13: $\frac{1}{3}$			6: $\frac{2}{3}$	120 0						
30	110	101: $\frac{1}{9}$		56: $\frac{2}{3}$	50	43: $\frac{1}{3}$	36: $\frac{2}{3}$	30	23: $\frac{1}{3}$			16: $\frac{2}{3}$	10	3: $\frac{1}{3}$	135 0				
40	120	111: $\frac{1}{9}$		66: $\frac{2}{3}$	60	53: $\frac{1}{3}$	46: $\frac{2}{3}$	40	33: $\frac{1}{3}$			26: $\frac{2}{3}$	20	13: $\frac{1}{3}$	6: $\frac{2}{3}$	0			
50	130	121: $\frac{1}{9}$		76: $\frac{2}{3}$	70	63: $\frac{1}{3}$	56: $\frac{2}{3}$	50	43: $\frac{1}{3}$			36: $\frac{2}{3}$	30	23: $\frac{1}{3}$	16: $\frac{2}{3}$	10	3: $\frac{1}{3}$		
60	140	131: $\frac{1}{9}$		86: $\frac{2}{3}$	80	73: $\frac{1}{3}$	66: $\frac{2}{3}$	60	53: $\frac{1}{3}$			46: $\frac{2}{3}$	40	33: $\frac{1}{3}$	26: $\frac{2}{3}$	20	13: $\frac{1}{3}$	165 0	
70	150	141: $\frac{1}{9}$		96: $\frac{2}{3}$	90	83: $\frac{1}{3}$	76: $\frac{2}{3}$	70	63: $\frac{1}{3}$			56: $\frac{2}{3}$	50	43: $\frac{1}{3}$	36: $\frac{2}{3}$	30	23: $\frac{1}{3}$	180 0	
80	160	151: $\frac{1}{9}$		106: $\frac{2}{3}$	100	93: $\frac{1}{3}$	86: $\frac{2}{3}$	80	73: $\frac{1}{3}$			66: $\frac{2}{3}$	60	53: $\frac{1}{3}$	46: $\frac{2}{3}$	40	33: $\frac{1}{3}$	10	
90	170	161: $\frac{1}{9}$		116: $\frac{2}{3}$	110	103: $\frac{1}{3}$	96: $\frac{2}{3}$	90	83: $\frac{1}{3}$			76: $\frac{2}{3}$	70	63: $\frac{1}{3}$	56: $\frac{2}{3}$	50	43: $\frac{1}{3}$	26: $\frac{2}{3}$	20
																		36: $\frac{2}{3}$	30

Elévations des Bombes de dix en dix Degrés.







angle de 10 degrés pour l'inclinaison de sa tangente avec la verticale, par la Proposition premiere, Chapitre second de la premiere Section de cette troisieme Partie; & par conséquent son complément 80 degrés, sera l'angle d'inclinaison de cette tangente avec l'horizontale; & parce que l'angle d'incidence diminuera de tout cet angle d'inclinaison du plan avec l'horizontale, sur un arc de 90 degrés du cercle horizontal: il s'ensuit que pour trouver la diminution de cet angle d'incidence de 10 en 10 degrés sur le cercle horizontal, il faut faire cette analogie  $90, 80 :: 10, 8, + \frac{8}{9}$ ; c'est-à-dire comme le quart de cercle de 90 degrés, est à la diminution totale de toute l'inclinaison du plan de 80 degrés; ainsi l'arc de 10 degrés sera à la diminution de l'incidence sur cet arc, laquelle sera de 8 degrés  $\frac{8}{9}$  de 10 en 10 degrés: il ne reste plus qu'à ôter cette différence de l'arc de 110 degrés, pour avoir l'angle d'incidence sur ce 10<sup>e</sup> degré du cercle horizontal 101 &  $\frac{1}{9}$ , & de rechercher si l'on ôte cette différence  $8 + \frac{8}{9}$  de  $101 + \frac{1}{9}$ , on aura l'angle d'incidence sur le 20<sup>e</sup> degré du cercle horizontal, lequel sera  $92 + \frac{2}{9}$ ; & ainsi de suite, jusqu'à ce qu'il ne reste rien; on continuera à ôter 8 degrés  $\frac{8}{9}$  de l'angle d'incidence, pour l'angle d'incidence immédiatement suivant de 10 en 10 degrés.

C'est de cette maniere qu'on a trouvé tous les autres angles d'incidence par toutes les élévations de 10 en 10 degrés sur ce cercle horizontal éloigné de 10 degrés de l'imposte d'une voute sphérique.

Lorsqu'on est parvenu à zero, on trouve dans cette cellule au-dessous du zero un nombre, lequel marque l'arc du cercle horizontal, sur lequel se termine la percussion possible sur ce cercle: par exemple par l'élévation de 30 degrés, on voit que l'on ne peut battre que 123 degrés  $\frac{1}{3}$  de ce cercle, tandis que par l'élévation de 80, on le bat tout entier.

Il y a 20 colonnes dans chaque page: dans la premiere on trouve les degrés d'élévation: dans la seconde on trouve les degrés d'incidence sur les points du cercle vertical AVN (Fig. 144), qui est dans le plan de la projection FMQ; dans les autres colonnes on trouve les angles d'incidence sur les arcs différens du demi cercle horizontal QRCB de la voute de 10 en 10 degrés, en supposant que les bombes partent toutes d'un même point F; & par conséquent les percussions, selon les angles d'incidence sur l'autre demi cercle horizontal QDB de la voute, seront les mêmes qu'elles qui sont faites semblablement sur ce demi cercle QRCB.

Les premieres cellules de chaque colonne marquent le nombre des degrés de l'arc horizontal QP, sur ce cercle horizontal CDDR.

Dans la page suivante de cette table, on trouve de 10 en 10 degrés les incidences sur un cercle horizontal de la voute sphérique, éloigné de son imposte de 30 degrés; ce qui change l'inclinaison de l'horizontale avec la tangente de l'arc vertical de cette percussifion, laquelle sera de 60 degrés: de sorte qu'au lieu de diminuer de 10 en 10 degrés, de 8 degrés  $+\frac{1}{2}$ , comme dans la page précédente, les incidences diminueront de 6 degrés & deux tiers, de 10 en 10 degrés; car nous avons  $90, 60 :: 10, \frac{60}{3} = \frac{20}{1} = 6 + \frac{2}{3}$ ; de sorte que les différences d'une incidence à l'autre seront de  $6\frac{2}{3}$ , de 10 en 10 degrés.

Dans la premiere colonne, le premier angle d'incidence sous l'élévation de 10 degrés sera de 70, parce que la différence de 10 à 30 est 20, dont le complément est 70: ensuite si l'on ôte  $6 + \frac{2}{3}$ , on aura  $63 + \frac{1}{3}$  pour l'angle de l'incidence, sous l'élévation de 10 degrés sur l'arc de 10 degrés de ce cercle horizontal, qui seroit éloigné de l'imposte de 30 degrés; en retranchant toujours 6 degrés &  $\frac{2}{3}$  de chaque angle d'incidence, on aura l'angle d'incidence de 10 en 10 degrés immédiatement suivant; & ainsi de suite par toutes les autres élévations, en cherchant l'angle d'incidence de la premiere colonne zero du cercle vertical, & ôtant  $6 + \frac{2}{3}$ ; jusqu'à ce qu'il reste zero, on trouvera les angles d'incidence sous cette élévation sur les arcs du cercle de 10 en 10 degrés.

Ces deux cercles suffisent pour servir d'exemple sur la diminution de cet angle d'incidence: on peut continuer ces tables pour tous les cercles horizontaux, qui sont les élémens d'une voute sphérique, & qui seroient éloignés de l'imposte pour un arc, depuis zero degrés, jusqu'à 90, de la même maniere qu'on a calculé ces deux tables pour des cercles éloignés de 10 & de 30 degrés de l'imposte.

On a supposé que l'angle d'incidence diminue proportionnellement aux degrés du cercle horizontal sur lequel se fait la percussifion; car on a vu que c'étoit la même chose, soit qu'on placât la batterie B au tour de la voute A (*Fig. 145.*), considérée pour un point, soit qu'on laissât la batterie au point B, & frappant sur tous les points du cercle horizontal de la voute A, les angles d'incidence en seront égaux; c'est sur quoi roule tout le principe des tables.

## CHAPITRE SIXIÈME.

*Sur la composition de la force absolue du choc d'une Bombe,  
en ayant égard à son point de percussion.*

J'AI suivi jusqu'à présent les principes communément reçus sur la force des percussions, en supposant que les chocs se faisoient toujours par la rencontre de deux lignes sur un seul point de leur extrémité : mais dès que l'on ne fait plus abstraction de la surface & de l'étendue des corps qui se choquent, on doit faire de nouvelles considérations qui doivent faire changer les rapports des percussions : je n'examine que ce qui interesse mon sujet, à sçavoir le choc des corps sphériques sur des voutes, ou sur des plans différemment inclinés : voici quelle est ma pensée, & mon système sur la force du choc de ces corps, & sur celle de l'impression qu'ils font sur les plans & sur les voutes qui sont frappées.

Si un globe A est mû avec une vitesse AB, par une direction AE (Fig. 136.), s'il frappe un globe C au point B, je dis qu'il le frappe avec la force NB, & qu'il lui communiqueroit la force BH sur cette direction, si rien ne le déterminoit à prendre une direction différente ; ce que je démontre ainsi.

Le globe A poussé par la direction AE, doit frapper selon le Sinus de son angle d'incidence AEF ou NBF, formé par la direction AE, NB sur la tangente FE au point B d'attouchement, & par conséquent de percussion ; mais cet angle BEA est le complément à l'angle AEB, à cause de l'angle droit au point B : donc l'arc NB, qui est le complément à l'arc BP, mesurera l'angle BEA ; & par conséquent le Sinus NB, par rapport au Sinus total AP, mesurera ou exprimera le choc du globe A sur la ligne FE, par l'angle d'incidence AEB. C. Q. F. D.

En second lieu, le globe C ne peut être frappé au point B, que par le choc du globe A ; & par conséquent par la force BH = NB, ou AM : mais parce qu'il ne peut suivre la direction BH, & qu'il suit la direction BC, qui passe par son centre de gravité C, la force BH doit être réduite à la force BG, puisque la ligne GH perpendiculaire au rayon BC, est parallèle à la tangente FE du

R r ij

point B de percussion ; & par conséquent cette force se doit détruire , il ne doit rester que la force BG.

A cause des deux triangles rectangles & semblables ABN, BGH, puisqu'ils ont les angles au sommet NBA, GBH égaux, on aura AB, BN :: BN = BH, BG: donc si je nomme NB = BH (s), parce que cette ligne est égale au Sinus de l'arc OB, si je nomme (a) le Sinus total AB, on aura  $a, s :: s, \frac{ss}{a} = BG$ , qui fera l'impulsion ou l'effet du choc sur le globe C au point B, par le globe A qui le frappe par la direction AE ou NB.

Si la force AP (A) AM (a) étoient inégales, & si la direction étoit la même, le choc au point B, par chacune de ces deux forces, seroit dans la raison des forces même, c'est-à-dire comme le Sinus total AP (A), au Sinus total AM (a).

Quelque direction qu'on eût donné au globe A, comme ce seroit la direction AO, s'il avoit frappé avec la même force AP = AO, au même point B, le globe C par la direction ML, il le frapperoit avec la force MB, au lieu de le frapper avec la force BH, ou NB; ce qui se démontre comme le cas précédent; & l'on fera voir que le globe C sera frappé au point B, par la force BM, suivant la direction; mais comme la disposition de son centre de gravité l'emporte par la direction BC, comme auparavant, la force BM ou BL, sera réduite à la force CG, ou LR, ou SM, parallèle à la tangente FE, qui n'agissent point.

On aura, comme auparavant, AO, ou AB, BM :: LB ou CH, CG: mais BM est le Sinus de l'arc BP, lequel est complément à l'arc OB & AO, où AB est le Sinus total: donc  $a, s :: s, \frac{ss}{a} = BS$  ou CG, laquelle fera l'expression de l'effet du choc que ressent le globe C au point B, par la force AO, & par cette direction AO.

Si la force totale AP, AO, par chaque direction AP ou AO, étoit égale, les chocs sur un même point B, seroient toujours dans la raison des s, & leur impulsion sur le globe C, dans celle des  $\frac{ss}{a}$ .

Si la force AN, AM, par ces deux mêmes directions AN, AP, étoit inégale, le choc par la force AN, suivant la direction AO, fera au précédent par la force AO, comme le Sinus VX, par rapport au Sinus total AN, est au Sinus BM, par rapport à la force ou le Sinus total AO; car à cause des triangles semblables AVX, ABM, on aura AV, AB :: VX, BM, ou  $a, A :: s, \frac{AS}{a}$ .

De même la force du choc sur le point B, par la force AM, fera à la précédente force du choc par la force AP, comme 34, NB, ou comme AM, AP; car à cause des triangles semblables  $\Delta 34$ , ANB, on a comme auparavant AM, AP:: 34, NB.

Si un globe A est poussé par deux directions AO, AP; de sorte que l'angle OAP soit droit, & que les forces AO, AP soient égales; je dis que dans quelque point B qu'il frappe le globe C, la force du choc, par ces deux forces, sera toujours égale; car sa percussio[n] par la direction AO, sera = MB, la percussio[n] par la direction AP, sera = NB; la force composée AB, sera =  $\sqrt{NB^2 + BM^2}$ ; or tous les rectangles AB qu'on peut faire dans un quart de cercle, auront toujours la même hipoténuse ou le même rayon qui exprime la force composée: donc cette force sera toujours égale.

Je dis encore que l'impression ou l'effet du choc sur le globe C, sera aussi la même; car les lignes BH, HC, seront toujours égales aux lignes AM, MB, comme je l'ai démontré auparavant: donc les diagonales BC seront toujours égales aux diagonales AB, qui expriment la force de l'impression du choc.

Nous avons vu que la force AP ne donne que la force NB, par l'éloignement du point B de percussio[n] au point P de la direction AP, que la force AO, n'a donné que la force BM sur le point B, à cause de l'éloignement de ce point de percussio[n] au point O de la direction AO. Voilà le changement que le point de percussio[n] sur le globe A peut causer dans la force du choc; & cela dans la raison du Sinus de complément de l'arc BP, & de l'arc OB, ce qu'il faut bien remarquer; car plus le point B sera proche du point E de la direction AP, & plus le choc correspondant NB (qui est le Sinus de l'arc de complément OB à l'arc BP) sera grand; de même plus le point B de percussio[n] sera proche du point O de la direction AO par la force AO, & plus le choc correspondant BM, qui est le Sinus de l'arc BP complément à l'arc OB sera grand, ce qu'il faut bien remarquer: nous avons vu aussi que le choc BM sur la direction AB ou BC, se réduit à BS ou BR, & que le choc AM ou BH, se réduit à AS ou BG; voilà le changement que la direction fait dans l'impression, ou l'effet du choc sur le globe C, ce qu'il faut bien remarquer.

Puisqu'on suppose que l'arc OBP est droit, si l'on nomme le choc BM, (s) lequel est le Sinus de l'arc BP: NB sera le Sinus de complément à cet arc BP, & doit être nommé (c): donc AS ou

RC, qu'on a trouvé  $= \frac{cc}{a}$  fera  $= \frac{cc}{a}$  en mettant  $c$  à la place du Sinus  $s$  : la ligne SB ou CG sera  $= \frac{ss}{a}$  comme auparavant ; puis-que c'est le même arc BP, OP ; & par conséquent le même Sinus  $c=s$  &  $s=s$  ; mais  $cc+ss=aa$  ; car le Sinus total  $a$ , est égal à la somme du carré du Sinus  $s$ , & de son complément  $c$  ; donc  $\frac{cc+ss}{a}=a$ , & comme  $\frac{cc}{a} + \frac{ss}{a}$  est la somme des deux chocs, ou l'impression totale qu'il faut sur le globe C, il suit que l'effet de chaque choc sur le point B du globe C, est en raison doublée de la force  $s$  ou  $c$  de ce choc ; cependant la somme totale, ou l'effet total  $\frac{ss}{a} + \frac{cc}{a} = a$  est toujours le même, & dans la raison même de la force ( $a$ ) composée des deux chocs.

Si le corps A est mû par deux forces, à sçavoir par la force MB, suivant la direction AP, & par la force BM, suivant la direction AO, le choc du corps A sur le corps C au point B, doit être considérée ainsi.

Le choc par la force NB ou AM, est au choc par la force AP, suivant la même direction, comme NB est à 34, ou comme C,  $\frac{cc}{a}$ .

Le choc par la force MB ou AY, est au choc par la force AP ou AO, suivant la même direction AO, comme BM est à VX, & sera exprimable par la ligne VX ou  $\frac{ss}{a}$  : donc au lieu du rectangle A3BM, qui représentoit la parallelogramme des forces AO, AP, suivant ces mêmes directions, on aura le triangle A3B4 pour la force AM au lieu du triangle ANB, & on aura le triangle AVX pour la force AY ou BM, au lieu du triangle ABM ; on aura  $\frac{C^2}{aa}$  pour le carré de la force du choc 3, 4, correspondant à la force NB, par la direction AP, & on aura  $\frac{S^2}{aa}$  pour le carré du choc VX correspondant à la force MB, suivant la direction AO ; mais si l'on forme un rectangle de ces deux forces, de sorte que AM (Fig. XXI.), soit = 3, 4, & que MC = VX, & BM = BM, en faisant le triangle ABM égal au triangle ABM de la Fig. 136. Si l'on tire du point C, la perpendiculaire OC sur la direction AB ; je dis que l'impulsion du choc AC, ou son effet par rapport à ces deux forces composantes sur le corps C, est réduit à la force AO ; car la force composée AC, est égale à la force AO + OC ; mais la force OE, comme parallèle, n'agit point sur la tangente

FE: cette façon d'examiner la force d'un choc est bien différente de celle qu'on suit ordinairement, & nous conduit à des rapports bien différens.

Si toute la vitesse MB agissoit sur le point B, & toute la vitesse BM aussi, alors la force du choc seroit toujours égale à la force composée AB, dès que les directions AO, AP, formeroient un angle droit OAP; quelque point B de percussion qu'on puisse prendre (ainsi que je l'ai établi dans le premier Chapitre de cette Section), en supposant que la force NB agissoit toujours totalement sur le point B, parce qu'on prenoit le globe A pour un seul point; mais comme il est évident qu'à mesure que le point B se trouve plus proche ou plus loin du point de direction de chaque force, le choc doit varier; on voit qu'en prenant la chose telle qu'elle est en elle-même la supposition sur laquelle l'autre méthode est fondée, n'est pas assez exacte.

Comme l'on peut dire que la force NA, représente celle de l'impulsion, laquelle est toujours dans la raison du Sinus de complément de l'élévation, par le Chapitre premier, Section première de la seconde Partie; si je la nomme C, la ligne BM doit aussi représenter celle de la gravité du globe, lorsqu'il retombe au niveau de la batterie, laquelle est toujours égale au Sinus de chaque élévation, par ce même Chapitre; & que je nomme S, la direction de l'impulsion de la bombe sur l'horizontale est toujours perpendiculaire à la direction AO de la gravité, qui est toujours verticale: donc l'arc OBP sera de 90 degrés: l'on doit par conséquent appliquer au choc d'une bombe, sur un globe, ce que nous venons de dire: le choc sur le point B, par sa gravité, sera exprimable par  $\frac{ss}{a}$  & son quarré par  $\frac{s^2}{aa}$ , le choc sur le point B, par l'impulsion sera exprimable par  $\frac{cc}{a}$ , & son quarré par  $\frac{c^2}{aa}$ .

La force composée des deux chocs sera exprimable par AC (Fig. XXI.), suivant cette direction AC, elle sera donc exprimable par  $\sqrt{\frac{c^2}{aa} + \frac{s^2}{aa}}$ ; mais par la direction AC, qui change en AB, par la construction des voussiers d'une voute, ou par la propriété du globe A, la force composée AC, qui exprime cette impulsion sur le corps C, doit être encore réduite à la force AO.

On a supposé que l'angle d'incidence soit droit sur la tangente FE; car quand cet angle ne sera pas droit, nous verrons bien-tôt les changemens que cela doit causer dans les effets des chocs sur les voutes.



Cette maniere d'examiner la force du choc d'un globe, est beaucoup plus conforme aux expériences, & convient à tous les cas, tant en général qu'en particulier; au lieu que celle qu'on suit ordinairement n'y convient pas.

Je vais l'appliquer seulement à trois cas, pour faire voir qu'elle convient avec l'autre méthode, dès que l'on peut supposer avec fondement que la bombe frappe par son centre de gravité, & qu'elle n'y convient pas quand on ne peut pas la supposer; je prends pour premier cas celui de la force du choc dans le but en blanc; & pour le second, je prends le choc sur un plan oblique par une direction élevée sur un plan vertical, ou sur un plan horizontal.

1°. Par la force du choc dans le but en blanc, on a la force  $a = AP$  ou  $AO$  (*Fig. 136.*), parce qu'il n'y a qu'un mouvement d'impulsion à considérer, lequel est toujours égal par toute sorte de direction  $AO$  ou  $AP$ ; or sous quelque élévation qu'on tire la bombe, la force du choc du but en blanc, qu'on suppose former un angle droit sur la tangente  $FBE$ , sera toujours exprimable par  $a$ , & son carré par  $aa$ , celle du choc de la bombe hors du but en blanc, lorsqu'elle retombe au niveau de la batterie, est exprimable par  $\frac{c^4}{aa}$ , à l'égard de l'impulsion, &  $\frac{s^4}{aa}$  à l'égard de la gravité: supposons que la force composée de ces deux, soit  $= AC$ , de la *Fig. XXI.*  $= \sqrt{\frac{c^4}{aa} + \frac{s^4}{aa}}$ , celle du but en blanc sera exprimable par  $\sqrt{cc + ss} = a$ ; je prends ces deux carrés  $\frac{c^4}{aa} + \frac{s^4}{aa}$ , &  $aa = cc + ss$ , je les multiplie tous deux par  $aa$ , ce qui n'en trouble point le rapport, j'ai  $c^4 + s^4 = aacc + aass$ ; & je substitue à la place de  $aa$ ,  $cc + ss$ ; & j'ai  $ccaa + ssaa = c^4 + s^4 + 2ccss$  pour le carré de la force composée de la bombe dans le but en blanc: lequel excède celui de la force composée de la bombe, lorsqu'elle retombe sur l'horizon par une direction élevée (quelle qu'elle soit) de  $2ccss$ : au lieu que les deux forces seroient égales, si on n'a point égard au point de percussion des globes: ainsi que je l'ai démontré dans le premier Chapitre de cette Section: cependant il est certain par l'expérience qu'elles ne le sont point: si nous réduisons la force composée  $AC$  du choc à la force  $AO$ , elle seroit encore moindre, comme cela est ainsi; car la force d'un boulet de canon, lorsqu'il est tiré de but en blanc, est beaucoup plus grande, que quand il retombe au niveau de la batterie à haute volée.

2°. Soit la direction  $MO$  (*Fig. XXII.*), d'une bombe  $A$ , tirée du point

point M sur la voute, ou soit le globe C qui en est frappé au point B, la direction OBN soit parallèle à la tangente BN du point B de percussion : il est certain que si l'on considère le mouvement composé par la tangente OB, de la parabole de la projection de la bombe, cette tangente étant la même que celle des deux globes, la percussion est nulle au point B, puisque l'angle d'incidence est nul ; ce qui résulte de nos principes ordinaires, en supposant que les globes A & C se choquent par leur centre de gravité ; mais si je considère ces deux globes tels qu'ils sont, je dis que le point B de percussion est encore frappé par la direction BF de la gravité de la bombe, laquelle est exprimable par  $\frac{aa}{a}$  suivant la direction BF, & à cause de la direction CB, par laquelle elle agit contre le globe C, elle doit être réduite à la force KB : car si l'on tire la perpendiculaire KP sur le rayon CB, à cause des triangles semblables BPC, BKP, on aura CB, BP :: BP, KB, ou en rendant les valeurs,  $a, \frac{aa}{a} :: s, \frac{aa}{aa}$  ; la direction KP est nulle, parce qu'étant parallèle à la tangente BN, elle n'agit point sur elle ; mais le carré de la force BP est égal au carré de la force KP, plus à celui de la force KB, laquelle agit totalement par la direction BC sur le corps C, par la nature du globe, comme nous l'avons vu : on voit que cette méthode de composer la force des chocs des globes, est plus naturelle que celle qu'on suit ordinairement.

3°. Soit une direction AM (Fig. XXIII.), d'une bombe A, qui frappe un globe ou une voute CB au point B de sa clef : de sorte que la tangente BM soit horizontale, l'impulsion horizontale AN = zero, parce que l'arc NB est de 90 degrés, & par conséquent son complément = 0.

L'impulsion de la gravité AB, par cette direction = a, parce que la gravité frappe au point B de la direction, & qu'elle agit totalement, puisque le complément à l'arc zero degrés = 90 degrés ; mais nous avons vu que cette gravité sous chaque élévation agit dans la raison du Sinus de l'élévation, dans l'instant que la bombe tombe sur l'horizontale de la batterie : donc la force du choc fera = s sur le point B : si nous décomposons la force totale AM, en deux forces AB, BM.

La force BM n'agit point, parce qu'elle est parallèle à la tangente du point de percussion, il ne reste que la force AB, laquelle est le Sinus EF d'incidence, par rapport au Sinus total AB ou AF : dans ce cas les deux méthodes conviennent, parce que le point B

de percussion se trouve dans la direction AB de la gravité ( ce qui est la même chose que s'il étoit dans son centre par rapport à cette force ), & parce que la gravité n'agit aucunement.

Soir de même une bombe A (*Fig. XXIII.*), poussée par une direction AM, comme auparavant, contre un globe NC qu'elle frappe par un point N de son grand cercle horizontal ; comme la gravité NP n'agit pas, & qu'il n'y a que l'impulsion AN qui agit, le globe C sera frappé avec la force totale AN de l'impulsion, parce que le point N de percussion se trouve à l'extrémité de la direction AN : donc la force d'impulsion agira totalement sur ce globe C ; & comme la direction NC, par laquelle il ressent l'effet de l'impulsion ne change pas, il est frappé avec toute la force AN d'impulsion, laquelle est égale au Sinus du complément de l'élévation  $ANB = C$ , par le premier Chapitre de cette Section.

Ces deux méthodes s'accordent dans ce cas comme dans le précédent, parce que la force agit contre le corps C sur le point N de sa direction : on voit effectivement que la ligne AE est le Sinus de l'angle d'incidence AFE ou AIN, par rapport au Sinus total AF : ce qui est évident.

Il résulte de ce que nous venons de voir, que la force absolue du choc au point F, sera toujours décomposée dans celle de la gravité, & dans celle de l'impulsion.

La force de la gravité, par rapport à un même Sinus total ( c'est-à-dire sous une même élévation ), sera généralement dans la raison du Sinus EF de l'arc vertical NF, compris entre le grand cercle horizontal NGKL de la bombe, & le point F de percussion : or ce point F sera toujours le même, par quelque élévation que parte la bombe sur un même plan incliné, dont l'inclinaison est déterminée : il sera éloigné du grand cercle horizontal AN de la bombe, d'autant de degrés que l'angle d'inclinaison du plan NP avec la verticale en contient, par la Proposition troisième, Chapitre précédent.

L'effort de l'impulsion, par rapport à un même Sinus total, sera aussi généralement dans la raison du Sinus AE ou HF de l'arc vertical BF, lequel Sinus est le rayon du petit cercle horizontal FOPSF de la bombe : or nous avons vu que ce Sinus HF est toujours le Sinus de l'arc FB, complément à l'arc FN ; c'est-à-dire celui de l'inclinaison du plan B3 avec l'horizontale, Proposition troisième, Chapitre précédent.

Sous quelque élévation que la bombe parte, ces deux rapports

feront toujours les mêmes ; mais le Sinus total AB & AN de la force de la gravité, & de celle de l'impulsion, changeront, à sçavoir celle de la gravité dans la raison du Sinus d'élévation, & celle de l'impulsion dans la raison de son Sinus de complément : je nomme  $s$  le Sinus d'élévation,  $c$  son Sinus de complément : si le Sinus de l'inclinaison du plan avec l'horizontale, &  $u$  le Sinus de l'inclinaison du plan avec la verticale.

La force de la gravité sera  $\frac{u}{a}$ , & celle de l'impulsion sera  $\frac{c}{a}$  : car pour la première on prendra  $s$  pour le Sinus total, & l'on dira, comme le Sinus total  $a$  est à  $s$  Sinus d'élévation ; ainsi le Sinus  $u$  de l'inclinaison du plan avec la verticale est à  $\frac{u}{a}$  : de même la force absolue de l'impulsion sera  $c$ , & l'on dira comme le Sinus total  $a$  est à la force  $c$  d'impulsion ; ainsi le Sinus  $h$  de l'inclinaison du plan avec l'horizontale sera à  $\frac{ch}{a}$  pour l'expression absolue de chaque choc, suivant la direction verticale & horizontale, par une percussion faite sur un arc NQ d'un cercle vertical de la voute C, lequel seroit dans le plan de la projection.

A mesure que la batterie tourne à l'entour d'un même plan incliné  $b_3$ , ou que d'un même point de batterie la bombe frappe différens arcs d'un même cercle horizontal POFS de la bombe, nous avons vu, *Proposition troisième, Chapitre précédent*, que le point de percussion F tourneroit dans le petit cercle horizontal POFSP, & que la force de percussion de l'impulsion sur l'arc horizontal, étoit dans la raison des Sinus HX, HV des arcs RS, RT, complémens aux arcs SF, TF, &c : c'est pour cela qu'on a pris le Sinus AE ou HF de l'inclinaison du plan avec l'horizontale, pour le Sinus total dans le calcul de la table des angles d'incidence sur les arcs d'un cercle horizontal d'une voute sphérique C, dans le *Chapitre précédent* ; ce qui a déjà été montré, & se pourroit facilement démontrer par cette méthode présente.

Dans l'expression  $\frac{ch}{a}$ ,  $\frac{u}{a}$ ,  $h$  &  $u$  sont constantes, dès que l'inclinaison est déterminée  $c$  &  $s$ , peuvent varier par trois causes, à sçavoir par la direction, par la force de la charge, & par la durée du mouvement, *Chapitre premier de cette Section* : pour avoir la force absolue du choc à chaque instant, il faut trouver la force de l'impulsion & celle de la gravité pour chaque instant, eu égard à ces trois causes en nommant  $g$  l'effort de la gravité 1, celui de l'impul-

Sf ij

tion dans chaque cas & à chaque instant, on aura generalement  $\frac{2u}{a}$  pour l'expression de la force absolue du choc de la gravité dans cet instant, & dans ce cas; & on aura  $\frac{1}{a}h$  pour celle de l'impulsion: en suivant les regles du *Chapitre premier de cette Section*, dont l'application est facile à faire à cette méthode.

L'on ne considere en tout cela les percussions que dans le vuide, il y auroit encore des considerations à faire dans le plein; car la force de la gravité, lorsque la bombe retombe sur l'horison, ne sera pas la même que dans le vuide; ainsi lorsqu'on dit que les percussions sont dans la raison des angles d'incidence, lorsqu'elles sont faites au niveau de la batterie par une bombe qui tombe sur un plan incliné; on suppose que l'angle de la tangente de la parabole soit égal à celui de l'élévation de la bombe, ce qui ne seroit pas tel dans le plein, comme nous l'avons déjà remarqué dans le *Chapitre premier de cette Section*; car une bombe qu'on juge devoit retomber par un angle de son élévation, par exemple de 45 degrés retombe peut-être par un angle de 60, & même plus, ainsi que j'en ai fait plusieurs expériences; alors la méthode ordinaire du *premier Chapitre de cette Section*, qui est déjà fautive par la supposition que le corps frappe toujours par son centre de gravité, devient encore plus fautive par la supposition qu'on fait de l'angle d'incidence, qui est tout autre qu'on le suppose.

Il est bien plus dangereux d'errer sur la force du choc d'une bombe, que d'errer sur sa portée, en negligant les circonstances qui en déterminent les rapports; car l'œil redresse un Canonier ou un Bombardier, dès qu'il voit que son coup n'est pas juste il le redresse, & même chacun là-dessus suit une certaine routine particuliere; mais lorsqu'il donne un degré d'élévation pour un autre, pour ruiner ou écraser un édifice, il ne s'apperçoit pas si l'effet du choc est plus rude sous l'une que sous l'autre; je pense qu'il seroit très important de s'appliquer à l'examen de toutes les circonstances qui déterminent la force absolue du choc d'une bombe.

L'obliquité de la tangente de chaque arc de la courbe de projection, à mesure que la bombe la parcourt à chaque instant de la durée du mouvement, n'apporteroit aucune différence dans la force du choc d'une bombe pour ma méthode, ni dans le plein ni dans le vuide; car les directions des deux forces de la gravité & d'impulsion, se croisent toujours à angle droit, & sont les mê-

mes par conséquent dans le plein comme dans le vuide à chaque instant ; parce que je ne considère que la direction horifontale pour le choc par la force d'impulsion ; & je ne considère que la direction verticale pour le choc par la force de la gravité.

Comme l'angle d'inclinaison d'un plan est déterminé dans le plein comme dans le vuide , il n'y auroit que les hauteurs auxquelles la bombe s'élèveroit ou s'abaifferoit de moins dans le plein que dans le vuide à chaque instant , qui puisse varier la force du choc de la gravité dans le plein : de même il n'y auroit que l'espace horifontal que la bombe parcourt de moins dans le plein que dans le vuide à chaque instant , qui puisse varier la force du choc par rapport à l'impulsion : il ne seroit pas fort difficile de déterminer & l'un & l'autre par des expériences comme je l'ai dit dans le dernier Chapitre de la seconde Section : pour lors on pourroit construire des tables très-exactes , & encore plus utiles sur la force des percussions d'une bombe sous toutes sortes d'élévations , sur un plan incliné par toutes sortes d'inclinaison , en supposant une même bombe & une même charge : de sorte que les plans seroient supposés situés à la distance de chaque amplitude sous chaque élévation , & que par leurs inclinaisons différentes , la bombe les pourroit frapper par toutes sortes d'angles d'incidence , depuis 0 à 90 degrés par chaque élévation : je croirois plus qu'inutile la peine qu'on pourroit prendre à calculer ces tables , sans avoir égard aux points des percussions des bombes , & à la résistance de l'air.

## CHAPITRE SEPTIÈME,

*De la Mécanique des Percussions des Bombes , sur les Plans  
& les Voutes.*

*Dans lequel on examine la Mécanique de la démolition d'une Voute  
par l'effort de la Bombe , & la résistance des Plans & des  
Voutes contre le choc des Bombes.*

JUSQU'A présent nous avons considéré la force de la voute seulement contre la poussée , & l'effort des bombes sur les surfaces des plans , par rapport à leurs élévations & leurs obliquités , sans avoir égard à la résistance des voutes & des plans ; c'est déjà

un prodige de voir qu'une masse de pierre aussi considerable, que toutes celles qui composent une voute, se soutienne en l'air contre leur propre poids ; mais c'en est un bien plus grand de voir ces masses monstrueuses se soutenir dans leurs équilibres, & dans leurs arrangemens, contre l'effort terrible d'une bombe qui tombe dessus avec une si grande viresse, qu'elle semble en devoir être écrasée.

Puisque le but de cet ouvrage est de décider sur la nature des courbes plus convenables, pour mettre les voutes à l'abri des violentes percussions, & de les affermir contre l'effort des bombes, il a fallu de nécessité entrer dans le détail de la maniere dont la bombe agit sur une voure pour l'écraser, & en même tems la résistance qu'elle oppose à ses secousses pour se soutenir, afin de voir de quel côté il y a plus de résistance & moins de secousses dans une construction que dans l'autre ; il faut examiner à fonds les directions des puissances agissantes, & celles des résistances ; & pour cela il faut décider de quelle maniere la voute peut se détruire : lors qu'étant équilibrée sur ses piédroits contre la poussée, le vouffoir frappé cédant à la violence du choc de la bombe, tout l'arrangement de la voute peut se détruire ; sçavoir si le vouffoir qui reçoit l'impression du choc peut s'enfoncer contre son centre, ou s'il oblige les autres à remonter ; s'il tend à renverser toute la voute sur son point d'appui, ou à en séparer seulement quelques vouffoirs.

Pour le faire avec plus de facilité, je suppose une voute à l'entour de la terre qui lui soit concentrique : nous avons dit, dans la Proposition troisième, Chapitre premier, Section premiere de cette troisième Partie, que les vouffoirs G, F, à K, L, sont en équilibre, lorsque leur pesanteur absolue est dans la raison des différences des tangentes 12 : 23 (Fig. 146.), de leurs arcs a, K, L, &c : supposons ici que la sphère MPN, SO : soit un canal creux qui retienne tous ces vouffoirs, & au lieu de pierres qu'ils soient de liqueurs gélées & dures ; car n'importe pour l'équilibre de quelle matiere que soient les vouffoirs, ils pèseront toujours dans la raison de leurs poids, & supposons que ces liqueurs soient toutes de différens poids, dans la raison des différences des tangentes 12, 23, &c. des arcs des vouffoirs, ils seroient tous en équilibre si le centre E de la voute étoit sur la surface de la terre E, tel que sont ceux des voutes dont nous avons parlé jusqu'à présent ; mais à cause que ce centre est celui de la terre, tous les joints des vouffoirs aM concourant au centre E, seront tous verticaux ; & par conséquent leur

gravité agira en tous également , & avec toute la force absolue ; puisque dans les voutes dont nous avons parlé , il ne faut augmenter le poids des vouffoirs , à mesure qu'ils sont éloignés de la clef , qu'autant que les joints *am* sont moins inclinés avec la verticale ; pour le démontrer , puisque nous supposons que ces liqueurs soient congelées & extrêmement dures , nous aurons des vouffoirs de glace extrêmement polis , & tous séparés les uns des autres , qu'il faut considérer comme autant de petits coins qui agissent les uns contre les autres.

Si nous ôtons le canal *MM*, *AO*, *SN*, &c. qui les soutenoit , il est certain que ces vouffoirs ne subsisteront plus ainsi dans cet arrangement ; car ceux qui seront plus péfans , forceront ceux qui sont plus légers à remonter , ce qui est évident ; puisqu'ils agissent entr'eux avec toute la force absolue de leurs péfanteurs : si nous remettons le canal *MM*, *aOSN* à sa place ; & si nous supposons que toutes ces glaces soient liquesfiées & mélangées parfaitement , il n'y a pas de doute qu'elles ne fussent dans un parfait équilibre , puisqu'elles seroient équidistantes du centre de la terre : supposons à présent qu'elles soient égales comme auparavant , & que l'on ôte le canal qui les soutient , les vouffoirs seront les mêmes , & ne changeront pas plus de figure que si le canal les soutenoit , & qu'elles ne fussent point glacées ; car faisant tous un effort égal par leur gravité , qui est égale dans tous contre le centre *F* de la terre , ils se fouriendront mutuellement.

Or si nous considerons cette voute dans la vigueur de son équilibre , je dis que la moindre percussion déränge cette voute ; car les vouffoirs de glace étant extrêmement polis , sont autant de coins égaux qui agissent les uns contre les autres , par la force de leur gravité contre un même centre ; tandis que cette force sera égale , l'équilibre subsiste ; dès qu'elle sera inégale , la plus péfante oblige la plus legere à remonter ; pour le démontrer , supposons que le vouffoir *A* ( *Fig. 147.* ), devienne plus léger : pour lors tous les autres vouffoirs *RM* & *O*, qui font effort contre les vouffoirs collatéraux *B* & *C*, feront aussi effort contre *A* aux points *G* & *G* ; car nous pouvons considerer dans l'état de l'équilibre *B* & *C*, comme un corps que le coin *A* tend à fendre , & qui lui résiste avec autant de force que *A* le presse : de sorte que si nous augmentons l'effort du coin *A*, le corps *B* & *C* doit céder , & le coin *A* doit descendre ; & si le coin *A* est plus léger , le corps *B* & *C* le repousse , & *A* doit remonter.



Supposons que le vouffoir A devienne plus léger, il remontera donc, & à mesure qu'il remonte, il cesse d'appuyer sur les vouffoirs collatéraux B & C, & de s'opposer à leur gravité vers F; & par conséquent ceux-ci descendront; mais à mesure que les vouffoirs B & C descendent, leurs joints G & G s'approchent l'un de l'autre, & cessent de s'opposer à la gravité des vouffoirs R & M, & ainsi des autres; & puisque tout cet effort se fait en même tems, tous les vouffoirs BCRMO se précipitent tous en même tems contre F, & parce que leur gravité est égale, ils parcourent des espaces égaux en des tems égaux; & par conséquent arrivent tous ensemble sous les mêmes cercles concentriques, on pourroit remarquer bien des choses curieuses sur leurs mouvemens; mais cela n'importe en rien pour mon sujet.

L'on peut considérer la mer, & toutes les surfaces des eaux sur la terre, comme une voute de la nature de celle-ci, composée d'une infinité de vouffoirs égaux infiniment petits, qui se soutiennent mutuellement en équilibre: dès que l'air cesse par l'aspiration d'une pompe, ou autre machine de peser sur un de ces vouffoirs, le vouffoir allégéré remonte, & tous les autres descendent; & dès que l'air pèse plus sur un de ces vouffoirs par le poids de l'atmosphère, ou d'une pompe refoulante, tous les autres voisins remontent, & celui-là descend; & cela à proportion des surfaces des vouffoirs.

Nous n'avons parlé jusqu'ici que d'un arc annulaire à l'entour de la terre; mais si nous supposons une voute orbiculaire composée de tous ces vouffoirs glacés, quoi qu'un vouffoir remontera, l'équilibre subsistera; & quand il y aura un vouffoir trop pesant, il fera remonter les quatre vouffoirs collatéraux, jusqu'à ce qu'il ait pu passer en-dessous de l'intrados, pour se précipiter sur la terre; & pour lors les vouffoirs élevés seulement redescendront, & tout subsistera comme auparavant; ce qui n'arriveroit pas ainsi sur une voute oblongue, comme nous le remarquerons après que nous aurons examiné ce qui doit arriver sur une voute, dont le centre est sur la surface de la terre.

Supposons donc que la voute soit comme nous l'avons supposé au commencement des liqueurs de différens poids, dans la raison des différences des tangentes des vouffoirs, & qu'elles soient glacées, elle subsistera; ainsi puisqu'elle sera en équilibre, *par la Proposition troisième, Chapitre premier, Section première de cette troisième Partie*; or je dis que cette voute, telle que nous l'avons considérée

considérée dans cette première Section, ne peut jamais être en équilibre contre le choc des bombes ; puisqu'un seul grain de sable de plus ou de moins sur les vouffoirs, feroit, selon la raison de l'équilibre, remonter ou descendre le vouffoir auquel on l'aura ajouté ou ôté, comme nous avons vû que cela arrive dans une voute concentrique à la terre, avec cette seule différence que lorsqu'un des vouffoirs de la voute excentrique à la terre descend, ou remonte, toute la voute se détruit ; mais quant aux vouffoirs, dès qu'il y en a un de plus léger, il remontera ; & s'il y en a un de plus pèsant, il fera remonter son inférieur : si la voute étoit sphérique, quoique excentrique à la terre, il n'y auroit que les vouffoirs allégérés ou appésantés, qui remonteroient ou qui descendroient, & tous les autres subsisteroient, sans aucun dérangement, tout comme dans la voute concentrique à la terre.

Car supposé même que la percussion soit assez violente, pour faire remonter tous les vouffoirs de la voute, les vouffoirs collatéraux s'échaperont les premiers, puisqu'ils pèsent beaucoup moins que toute la voute, ils ne pourront jamais résister à tout cet effort, & s'élèveront ; pour lors tous les autres vouffoirs collatéraux des arcs de la voute oblongue, dont les vouffoirs sont tombés, n'ayant plus aucun obstacle contre la gravité, s'abattront par leur propre poids les uns après les autres, bien loin de s'élever, & tout l'ordre de la voute se détruira entièrement, parce que les rayons des vouffoirs n'étant pas verticaux comme dans les voutes concentriques à la terre, leurs figures ne leur empêchent pas de tomber tous ensemble, & de la détruire, au lieu que dans la voute sphérique tous les autres vouffoirs des arcs mêmes, dont les vouffoirs sont échappés, se soutiennent dans leur arrangement, parce qu'ils sont taillés en coin, & que les arcs s'arcboutent les uns contre les autres, comme dans la voute concentrique à la terre.

L'on doit conclure qu'une voute de quelque forme & figure qu'elle soit, ne peut jamais être en équilibre par la construction de ses vouffoirs, de quelque courbe qu'ils soient contre le choc des bombes, puisqu'on ne sçauroit ajouter ou retrancher aucune quantité d'un vouffoir, sans ôter ou ajouter proportionnellement cette quantité aux autres vouffoirs, sans déranger l'équilibre ; & comme les percussions augmentent le mouvement ou l'effort causé par la pèsanteur du vouffoir, elles feront le même effet que si l'on augmentoit le poids des vouffoirs ; & par conséquent feront remonter les vouffoirs inférieurs : d'où il faut conclure qu'il est

Tt

impossible de faire une voute sur tout oblongue à l'épreuve de la bombe de plusieurs vouffoirs parfaitement polis, sans frottement & sans mortier.

Il faut donc voir à présent comme les bombes agissent sur une voute, avec frottement & mortier : le frottement doit sans doute résister beaucoup ; mais il ne résistera qu'à un certain point, puisque l'on peut supposer un effort si violent, que les parties crochues qui se retiennent l'une & l'autre se briseront, & pour lors le vouffoir frappé fera remonter ses voisins, & le mortier s'abat : le mortier y fait beaucoup aussi de son côté, puis qu'unissant les vouffoirs les uns aux autres, & étant composez dans leurs jonctions d'une infinité de parties crochues qui se retiennent les unes aux autres, il faudroit un choc bien violent pour surmonter cette résistance : l'on peut cependant supposer un effort si violent, qu'il surmontera cette résistance ; mais ce ne sera jamais le vouffoir voisin qui remontera, mais elle se rompra en quelque'autre endroit, comme nous l'allons voir.

Pour bien agiter cette question, il n'y a que la nature qui la puisse décider ; car il s'agit de sçavoir quel effort est plus grand, ou celui qui doit forcer le vouffoir frappé à se détacher de celui qui le suit immédiatement, ou à séparer la voute en quelque'autre endroit plus éloigné du point de percussioin ; & pour l'examiner, considérons que le vouffoir frappé B agit par une direction AB (Fig. 148.), perpendiculaire à un rayon BX, pour tendre à séparer la voute BSH du vouffoir B : on doit donc considerer cet effort, comme une puissance qui pousse de B en A à l'extrémité du levier BH, qui a son point d'appui en H : si l'on suppose qu'il se rompe en H, ou à l'extrémité du levier MC & NF : si l'on suppose qu'il doive se rompre sur le point d'appui C & F, plus le levier BH, CM, FN, seront longs, plus la puissance appliquée à leur extrémité B, M & N aura de force.

Supposons que la puissance qui pousse contre le vouffoir D ou G, soit capable de le rompre en quelque endroit, & que la résistance du corps de la voute, à ne point se rompre, soit égale par tout ; ce sera dans celui qui souffrira son plus grand effort ; & par conséquent dans le point H, où le levier BH sera plus grand ; supposé que la section de la séparation ou rupture soit égale par tout ; mais parce que cette section dans les piédroits, est ordinairement plus large que dans les vouffoirs CB, BF, la résistance de la ténacité sera dans cet endroit, d'autant plus grande que la superficie y,

fera plus grande; car si nous considérons le corps B8H, comme un vouffoir d'une seule pierre, ou de plusieurs pierres tellement liées ensemble par le mortier, qu'elle n'en fasse qu'une: cette rupture fera d'autant plus difficile à faire, que la superficie de la section ou séparation sera grande, & que le levier sera court, & d'autant plus facile que cette section sera petite, & que le levier en sera long: supposons cette superficie égale pour ne s'attacher qu'à l'examen du levier; il est vrai que la section 10:11, étant parallèle à la direction ABN, la puissance appliquée au levier A:10, selon la direction AB, agit plus directement contre la surface 10:11, que le levier BH, selon la même direction AB, n'agit contre la surface H3, & que le poids O de la puissance résistante, que nous supposons réunis dans son centre de gravité étant plus grand, il résistera plus à l'effort que la bombe fera pour le soulever, que le poids C que nous supposons aussi réuni dans le centre de gravité du vouffoir B, 10 ne résistera à l'effort qui le doit soulever; mais le levier A10 est beaucoup moindre que le levier BH de toute la ligne HX; mais le poids O suspendu au centre de gravité, est plus grand que le poids C: de sorte qu'il est difficile de prouver que le corps de la voute ne puisse jamais se rompre à la section 10:11; car cela dépend des hauteurs des piédroits & de leur largeur, qui approchent ou éloignent le point H d'appui, & augmentent ou diminuent tous les leviers, & dépend encore des points B de percussion, qui à mesure qu'ils sont plus ou moins proches de la clef, augmentent ou diminuent les leviers H3:10: *m*, & les poids O & C.

Nous dirons donc que la force du choc sur un point quelconque B, est à la résistance aux points quelconques tels que z, 10, *p*, ou H, comme le produit du choc de la bombe par le bras du levier correspondant A:10, 8H, &c, est au produit du poids du vouffoir compris entre le point de percussion B, & le point quelconque de rupture tels que z, 10, *p*, H, par son bras de levier correspondant tels que 10, M, H3, &c, en supposant les superficies des sections égales: & si elles sont inégales, les différentes résistances des différentes ruptures 10, 11, *pq*, H3, seront dans la raison composée de la superficie des sections, du poids des corps à soulever, & des leviers correspondans M10, H3: nous supposons toujours que la voute se rompra plutôt dans les joints des pierres, que de rompre la pierre, parce que nous supposons que la tenacité du mortier soit moindre que la tenacité des parties de la pierre.

A mesure que le point de percussion B sera plus proche ou plus éloigné de la clef, les leviers BH augmenteront & diminueront ; il est encore évident qu'à mesure que les sections seront obliques à la direction AB, les ruptures par ces sections en seront plus difficiles : de sorte que la rupture 10 : 11, faite à l'extrémité de l'arc B10, qui sera toujours égal à 90 degrés, étant parallèle sera plus facile ; & le point B de percussion qui est dans la ligne HX, tirée du point d'appui H, au centre X de la voute, sera toujours le point qui fournit un plus grand levier BH dans chaque voute ; car supposons que la bombe frappe au point H (Fig. 149.), en-dessus ou en-dessous du point B qui est dans l'alignement de XM, tirez le levier CM perpendiculairement à la direction HC, tirez du centre X la ligne XR parallèle à la direction CH, & tirez le rayon HX : si des lignes BM, CD, nous ôtons XB ou XH & RC égales, il nous restera les deux XM, RM ; mais XM, comme hypoténuse, est plus grande que RM : donc la toute BM sera plus grande que la toute CM.

Comme la percussion doit aussi distribuer son effort sur le vouffoir inférieur HF, il est certain que souvent elle doit agir aussi sur celui-ci, selon la même direction CH, mais différemment à la vérité ; car cette direction HN (Fig. 150.), étant oblique au levier Hb, elle n'aura pas la même qu'elle auroit, si elle agissoit perpendiculairement sur le levier bH, qui sera réduit par son obliquité à la force du levier bN, par les Mécaniques ; de sorte que si l'arc CF de percussion joint à celui qui mesure l'angle CbB, font ensemble un angle droit, le choc de la bombe sur le point C, n'agira plus pour écarter le vouffoir CF, puisque la direction Cb pour lors devenant parallèle, & dans le même alignement du levier Cb, elle appuyera sur son point b d'appui, & tout l'effort se fera sur le seul vouffoir CH pQB.

J'ai dit qu'il falloit que l'angle CbB, & l'arc de percussion ensemble fissent un angle droit ; car l'angle CFX est égal à l'angle CbB, & CFX, étant complément de CFX, qui est l'arc de percussion, l'angle bCX sera droit ; & par conséquent le levier Cb sera parallèle à la direction Cb, puisqu'ils sont tous deux dans le même alignement.

Si l'arc de percussion est moindre que le complément de l'angle CbB, la direction de la percussion agira entre le point b d'appui, & le piédroit de la voute, & ne fera qu'appuyer sur la base bb des contreforts & des piédroits ; & par conséquent sera nulle con-

tre ce vousoir pour l'écarter : si l'arc de percussion  $pQ$  est plus grand que ce complément, la direction  $PN$  agira en dehors, du point d'appui  $b$  ; & par conséquent tendra aussi à écarter les deux parties  $pQb$  &  $pH6$ .

On trouvera le point  $C$  en tirant une tangente  $Cb$  du point d'appui  $b$  au cercle de la voute  $FMQ$  ; de ce point  $C$  dépend beaucoup la force de l'effort des percussions des bombes sur les vousoirs de la voute ; car plus ce point  $C$  sera proche de l'imposte, plus l'arc  $CM$  du reste de la voute vers la clef  $M$  sera grand ; & par conséquent les percussions qui se feront sur chaque point infini, depuis  $C$  vers  $M$ , agiront doublement contre la voute, puisqu'elles agiront contre les deux parties à la fois, & supérieures & inférieures, résistantes sur les points d'appui  $b$  des deux piédroits de la voute : d'où il suit évidemment que plus le point  $b$  d'appui sera loin du point  $6$  ou du point  $B$  des piédroits, & plus l'arc  $CF$  sera grand ; & par conséquent la voute moins exposée aux efforts des percussions, puisqu'elles n'agissent point contre cette partie ; plus au contraire ce point  $b$  d'appui sera proche du point  $6$ , ou  $B$  des piédroits ; & plus l'arc  $CF$  sera petit, & par conséquent l'effort de la percussion sur la voute, sera plus grand ; puisque les percussions agiront sur un plus grand nombre de vousoirs inférieurs, en même tems qu'elles agiront sur les vousoirs supérieurs ; il résulte évidemment de là que plus les piédroits sont hauts, comme aussi plus le rayon  $XM$  de la voute est grand, & plus il faut éloigner le point d'appui  $b$  du point  $6$  ou  $B$ , pour que les percussions agissent moins violemment qu'elles n'agiraient sur les grandes voutes, & élevées sur des piédroits plus hauts, de plus que sur les petites voutes élevées sur des piédroits moins hauts.

Comme il seroit trop incommode, & dispendieux d'augmenter l'épaisseur des piédroits sur toutes les hauteurs, on peut seulement augmenter leurs fondations, en leur donnant plus d'empannement, ou bien mettre des contreforts  $b6$ , ce qui en éloigne le point d'appui  $b$ , qui se fait à leur extrémité.

Il faut remarquer que nous avons toujours déterminé la direction  $pN$ , par laquelle le vousoir frappé  $p$  tendoit à écarter la voute, & que nous avons considéré cette direction  $pN$ , comme une tangente au point de percussion, parce que nous considérons le vousoir frappé, comme un coin qui agit sur le reste de la voute pour l'écarter ; cependant les directions d'impulsion ne seront pas toujours perpendiculaires aux tangentes  $pN$  des points de percussion, &

souvent n'agiroient pas sur les coins par la direction  $pX$ , qui est perpendiculaire à leurs tangentes; & pour lors par conséquent l'effort du choc de la direction de la bombe n'agira que sur la partie  $pQ$  ou  $pM$  de la voute qui se trouve du côté opposé à la direction; mais il faut considérer que cet effort agira ainsi sur ce coin en particulier pour sa rupture, & que cet effort sur le coin sera dans la raison des angles d'incidence; mais si l'on suppose que la tête du coin frappé  $p$  résiste à l'effort de rupture, pour lors s'il s'enfonce contre  $X$ , il ne sçauroit s'y enfoncer sans que ses faces  $pT$  n'agissent sur celles du vouffoir supérieur, & de celui qui lui est inférieur; c'est dans ce sens-là seulement qu'on entend que les directions des vouffoirs qui tendent à écarter la voute, par la force du choc qui leur a été imprimée, sont toujours celles des tangentes  $pN$  des vouffoirs frappés; il est évident que cet effort par lequel le vouffoir frappé  $p$  tend à écarter la voute, & la séparer, agit selon la direction  $pN$ ; & que si tout le corps frappé n'étoit composé que d'une pièce qui ne paroîtroit pas, la bombe n'agiroit sur lui que pour le renverser du côté opposé à la batterie.

L'on voit donc que quoique le levier  $pb$  soit plus grand, néanmoins si l'on considère l'obliquité de l'inclinaison  $pbB$  sur la base des piédroits, plus cet angle  $pbB$  sera aigu, & plus le vouffoir supérieur  $pMH$  résistera à la percussion  $pG$ : de sorte qu'il vaut mieux que l'arc inférieur  $CF$ , qui répond à la tangente  $Cb$ , qui passe par le point  $b$  d'appui soit plus grand; car il restera un arc  $CM$  moindre, contre lequel les percussions qui agissent sur le vouffoir supérieur agiront aussi.

L'on voit aussi qu'en dérobant le reste  $CM$  de la voute, depuis ce point  $C$  vers la clef  $M$  aux violentes percussions, combien on diminue la force des efforts qui tendent à écarter les piédroits de la voute: si la voute pouvoir glisser sur les piédroits, on voit que le plus violent effort seroit celui du choc d'une bombe qui tomberoit verticalement sur la clef au point  $M$ ; mais la profondeur des fondations & la bonne maçonnerie remédient à cet inconvénient.

L'on voit de même que si le premier vouffoir de l'imposte tendoit à glisser sur son imposte, il faudroit une force infinie, pour la mettre à l'abri d'une percussion d'une bombe qui tomberoit dessus la clef verticalement; d'où il suit que dans les voutes de magasins à poudre, & dans les voutes des édifices qu'on veut mettre

à l'abri des bombes ; il faudroit que le premier vouffoir AC fût taillé avec une partie du piédroit A6.

Lorsque la bombe ne tombe pas verticalement sur la clef, l'effort agira toujours plus violemment à faire glisser les vouffoirs, ou les piédroits, qu'à les rompre, mais avec moins de violence que si la direction de la bombe eût été perpendiculaire sur la clef, en supposant qu'elle tombe de la même hauteur, ce qui est évident sans autre.

Il n'est pas si facile de trouver la quantité du mouvement de cet effort, comme il est facile d'en trouver les rapports ; ce qui dépend de la différente force du mortier, & des pierres ; & quoi qu'à force d'expérience & de raisonnement, on puisse parvenir à en trouver toute la résistance absolue, comme on a trouvé celle des bois & des cordes que l'on rompt à force de les ployer, ou de les tirer ; jusqu'à présent l'on n'a encore fait aucune expérience suffisante, qui nous puisse diriger à une connoissance exacte de cette force absolue.

Nous pouvons pourtant avancer que ces forces sont très grandes, & qu'elles excèdent de beaucoup les forces des puissances capable de soutenir tout le fardeau de la voute ; car il est bien plus facile de renverser toute la voute, supposé qu'elle ne soit accrochée à rien qui la retienne, & qu'elle ne résiste que par l'effort de sa pesanteur, que de la rompre & de la séparer à force de pousser ses vouffoirs semblables à une pièce de bois ou de pierre inclinée, qu'il est bien plus facile de renverser de P (Fig. 151.) en A, que de la rompre dans aucune section CD, à force de pousser de P vers A.

D'ailleurs nous n'avons considéré qu'un arc de la voute ; mais sur une voute entière, il faut considérer que cette résistance qui provient de la tenacité du mortier est infiniment plus grande, puisque la superficie de cette section est infiniment plus grande ; il semble qu'il est plus facile à l'effort de la bombe de séparer toute la voute sur toute la longueur d'une ligne parallèle à l'imposte, que d'en détacher un arc du haut en bas, semblable à une pièce de bois AC, qu'il est plus facile de rompre par une section CD, qui traverse tout le corps du bois que de la rompre de A en M, à cause de la plus grande tenacité : les bombes donc ne peuvent pas agir selon cette direction, à moins que le mortier n'ait pas fait bonne prise ; & si la prise n'est pas bonne, le choc de la bombe n'agira pas non plus ainsi sur la voute pour la détruire ; puisque le mortier



étant frais, les voussours ne sont pas assez liés ensemble, pour ne faire qu'un seul corps, ils se détacheront les uns des autres par la secousse de la bombe, & seront obligés de descendre ou de remonter, & l'arrangement s'en détruira.

On ne peut donc convenir avec probabilité que les démolitions des voutes se fassent de cette maniere; il est bien vrai que l'effort de leurs poussées peut en quelque chose participer de cette nature; mais si la voute est bien faite, son voussour, eu égard au grand frottement, ne remontera pas, comme nous le verrons, & la voute ne se détruira pas non plus ainsi.

Les voutes se détruisant par le choc des bombes comme la coque d'un œuf qui étant frêle, & d'une épaisseur très petite, par rapport au rayon de sa sphéricité, se brise, s'écrase & s'enfoncé, de même la pierre étant d'une matiere fragile, & le mortier n'ayant pas une épaisseur suffisante, les secousses de la bombe ébranlent toutes les parties du voussour, font deggraver le mortier, & l'estados n'étant pas suffisamment plus large que l'intrados, l'affaïssissement du mortier causé par la pesanteur de la bombe, & le poids de la voute, aussi bien que le brisement 1 : 2 du voussour (*Fig. 152.*) qui étant de biais, n'empêche point à la partie 1 : 2 : 5 de tomber, & celle-ci abattue: le voussour 3 : 2 : 6 ne se soutient plus sur le voussour 3 : 2 : 5, ni par conséquent les voussours collatéraux à ceux-ci, & la bombe passe, & entre dans la voute; & cela d'autant plus facilement, que le voussour aura moins d'épaisseur, que le rayon de la voute sera plus grand, que le mortier sera plus frais, plus deggravoyé, & la pierre plus cassante, & que la bombe frappera plus directement avec une plus grande force; & quoique la bombe ne frappe sur un seul point d'un voussour, de quelque maniere qu'elle frappe la voute, cependant par l'inégalité des surfaces des estrados des voussours qui ne sont pas de cette rigueur mathématique de la théorie, elle frappera sur plusieurs parties du voussour, & ce voussour sur les collatéraux, & la voute s'écrase.

L'on voit donc que le coin plus ou moins aigu y contribue de bien peu, puisqu'il n'a l'avantage qu'autant que la voute peut se partager, ce qui n'arrive pas dans les voutes bien proportionnées, ou que le coin collatéral peut plus facilement remonter, puisque la même facilité qu'il aura à entrer, celui qui monte aura la même difficulté à remonter; & d'ailleurs à cause du frottement les voussours ne pouvant plus remonter, il faut conclure que le coin plus aigu ou moins, y contribue de bien peu, puisque la bombe n'agit point

point sur la voute comme sur un arbre qu'on veut déchirer ; mais comme sur une coque de noix ou de verre que l'on veut tirer : l'on voit aussi qu'il est impossible qu'une voute se soutienne sans mortier , & sur tout sans frottement contre le choc des bombes , à moins que les voussoirs ne soient taillés différemment qu'on ne les taille : on voit encore combien il est important de dozer bien le mortier , & de bien tailler les voussoirs , & surtout de leur donner beaucoup de queue , afin que leurs estrados soient de beaucoup plus larges que leurs intrados , outre l'avantage qu'ont les voussoirs d'une plus grande épaisseur pour résister à l'effort du choc qui tend à les briser.

On voit aussi qu'une voute d'un grand diamètre doit demeurer plus longtems ceintrée ; car jusqu'à ce que le mortier ait fait une parfaite prise ; il n'a jamais la force de résister , & au poids de gravité , & à leurs poussées ; & si sur chaque voussoir nous supposons seulement l'affaissement d'une ligne , si la voute est d'une grande étendue entre ses impostes , on aura autant de lignes que de voussoirs , ce qui sur la quantité de plusieurs voussoirs peut lui être nuisible ; il ne faut pas non plus que les voussoirs appuient beaucoup sur les ceintres ; car il se forme des vuides dans les joints des pierres le long de toute la maçonnerie par la dissipation de l'humide , à mesure que le mortier sèche ; & si ces pierres ne peuvent prendre un certain affaissement , il reste des vuides plus grands lorsque le mortier en est dégravoyé par les secousses , ou par les eaux qui y croupissent , & qui donnent une plus grande facilité au choc de les écraser ; il est à propos de laisser les voutes ceintrées quelque tems , afin que le mortier ne puisse pas souffler , & la voute s'élargir , & que lorsqu'elles sont lâchées , le mortier ait encore une certaine humidité pour pouvoir encore se comprimer davantage , & faire une liaison plus solide.

Il est bien rare , comme nous l'avons vû , que la voute se puisse ainsi détruire ; car les pierres étant en bonne liaison , elles s'accrochent les unes aux autres , & étant bien taillées , & le mortier ayant fait bonne prise , on ne sçauroit détacher un arc entier qu'en ébranlant toute la machine par l'augmentation de la résistance causée par la ténacité : de sorte que la maçonnerie étant bonne , la voute s'écrasera plutôt que de se détacher ainsi ; c'est donc uniquement de l'épaisseur de la voute , & de la bonne coupe des pierres que dépend la résistance contre le choc des bombes ; parce qu'en augmentant l'épaisseur de la voute , il faut augmenter celle des piédroits

pour la maintenir dans son équilibre : il suit qu'une voute de quelque courbe qu'elle soit, dès qu'elle sera équilibrée contre sa poussée, & suffisamment épaisse, & bien construite contre le choc, résistera également : mais il n'en sera pas de même de la poussée & de la force absolue du choc sur ses voussoirs ; car à mesure que les léviérs seront moindres, les poussées le seront aussi ; & à mesure que les tangentes formeront un angle aigu avec les verticales, les angles d'incidence seront moindres ; & par conséquent les percussions, à mesure que les tangentes qui passent au point d'appui seront plus grandes, les percussions n'agiront plus que sur le voussoir supérieur, dont la résistance est beaucoup plus grande ; d'où il suit qu'il est très important de dérober aux violentes percussions des hautes élévations de la bombe, le reste de la voute depuis ce point de percussion, dont le levier est tangente en le couvrant d'un bon massif de maçonnerie, pour que les angles d'incidence en soient plus aigus ; & par conséquent les chocs sur le reste des voussoirs supérieurs au point de percussion en soient moindres ; il reste donc à examiner les courbes qui donnent de moindres léviérs, & de moindres angles d'incidence, pour sçavoir celles qui résisteront le plus au choc des bombes.

## CHAPITRE HUITIEME,

*Dans lequel on examine la Courbe & la Figure la plus convenable contre le choc des Bombes, pour les Magasins à Poudre.*

CE Chapitre n'est qu'une répétition de tout ce que nous avons déjà démontré ; car la voute sphérique diminue infiniment les percussions de plus que toute autre figure : la base circulaire dans toutes sortes de voutes, est donc sans contredit la plus solide : d'autant qu'outre qu'elle diminue la force de la percussion, elle résiste doublement à l'effort de la percussion. Il est vrai que les bases circulaires contiennent peu de poudre, à moins que d'élever extrêmement leurs voutes : ce qui les expose trop au choc du canon, & les met en vûe des batteries des mortiers ; car une voute oblongue se prolonge autant qu'on le veut ; & quoique la largeur entre les impostes soit égale à celle d'une voute sphérique, celle-là

contiendra plus de poudre que celle-ci ; mais à cela on répondra que les grands magasins à poudre ne sont pas les meilleurs, à cause des accidens qui peuvent survenir : il vaut beaucoup mieux les distribuer à l'entour de l'enceinte, que d'exposer la place, les habitans, & de risquer les ruines & les dommages des maisons, des meubles, des vins que peut causer l'incendie d'une si grosse quantité de poudre renfermée dans un seul magasin.

Quant à la courbe, on ne sçauroit nier que la voute surbaissée soit la plus imparfaite, parce qu'elle est frappée par les violentes percussions, sous les grandes élévations approchantes de 90 degrés ; outre cela les leviers étant plus longs, il faudra beaucoup de maçonnerie pour équilibrer ces piédroits contre la poussée des vousoirs ; d'ailleurs le rayon de cette voute étant plus grand, l'intrados sera quasi égal à l'extrados, à moins de les faire d'une grande épaisseur, les reins en sont battus par un angle beaucoup plus grand que ceux des autres voutes.

La voute en plein ceintre est fort bonne avec un couvert de 90 degrés à l'angle du fût ; mais lorsqu'elle n'est pas couverte, elle a tout le dessus du fût le long d'un arc de 20 degrés de chaque côté, qui sera exposé aux violentes percussions : les leviers en seront déjà plus petits qu'à la voute surbaissée, quoique plus grands que ceux de la voute en tiers point elliptique & parabolique, en les supposant toutes d'une même hauteur sous clef, & de même largeur entre leurs impostes : ses reins ne sont battus que par un angle de 45 degrés.

La voute en tiers point a beaucoup moins de poussée, ses reins sont battus par un angle moindre de 45 degrés : de sorte que sans couvert elle est beaucoup meilleure que la voute en plein ceintre par rapport à la poussée & à la force des percussions, eu égard aux angles d'incidence.

La voute elliptique & parabolique ont des leviers moindres : leurs reins sont battus par un angle moindre de 45 degrés, & la clef ou le fût n'est exposée que par un petit espace aux violentes percussions : les angles des tangentes avec la verticale étant plus aigus, les leviers & les angles d'incidence des violentes percussions seront moindres : de sorte qu'avec un couvert ce sont les meilleures ; cependant par rapport à la coupe des pierres & à la commodité du magasin, l'on peut s'en tenir à la voute en plein ceintre sphérique couverte.

Il faut encore remarquer que la voute sphérique a beaucoup

moins de poussée que les autres, parce qu'elle n'est autre chose qu'un cône vuide  $aDB$  (Fig. 153.), dont la pointe  $abM$  est beaucoup moins pesante, que la partie résistante  $bDFBM$ ; au lieu que dans la voute oblongue  $AFNB$ , la partie agissante  $ACPN$ , est beaucoup plus pesante par rapport à la partie résistante  $CPFB$ , que dans le cône.

L'espace conique  $abM$  est aussi plus petit que l'espace rectangulaire  $AcNp$ ; & par conséquent la voute sphérique présente un moindre espace aux bombes que la voute oblongue; ce qui n'a pas besoin de démonstration, la seule figure se démontre: & comme il est plus facile de tirer sur une grande étendue que sur une petite, il sera par conséquent plus facile de tirer une bombe sur la partie agissante d'une voute oblongue d'un magasin dont la base seroit égale à la base circulaire d'un autre magasin, que sur la partie agissante de sa voute sphérique.

## SECTION TROISIÈME,

### *Sur la Mécanique du Pointement.*

#### CHAPITRE PREMIER.

*Du But en Blanc, pour quel effet on s'en sert, de l'usage auquel on doit destiner les Pièces selon les occasions, & la manière de s'en servir, tant du côté des assiégeans, que du côté des assiégés.*

**I**L est de la dernière importance pour la théorie du pointement de connoître la véritable portée du but en blanc des pièces: les Canoniers jusqu'à présent nous ont donné une connoissance très imparfaite; car ils ont crû que le but en blanc d'une pièce n'étoit autre que sa portée horizontale, en la pointant de niveau, en supposant le but dans un parfait niveau avec la volée de la pièce: de sorte que de cette façon il n'y auroit plus de but en blanc, dès qu'il faudroit élever ou abaisser la pièce en ajustant l'axe de sa volée au but: le but en blanc n'est donc autre chose que l'espace  $CB$  (Fig. 154.), que le mobile parcourt par son impulsion, tandis que par la gravité il parcourt un espace  $AB$  peu sensible: de sorte qu'en alignant l'axe rectiligne de la volée de la pièce au but  $A$ , le

mobile parvienne à ce but sans décliner par sa gravité d'une hauteur sensible AB; d'où il suit que soit que le but A soit au niveau de la batterie, la pièce a également sa portée du but en blanc, puisque la direction horizontale élevée ou abaissée, ne change point la vitesse initiale, *par la seconde Partie de cet Ouvrage*; & que la gravité étant la même en des tems égaux, ces espaces parcourus AB seront toujours égaux: il n'y a que les espaces horizontaux CG, CF, qui seront inégaux à mesure que les directions AC seront plus ou moins inclinées à l'horizontale CF, à sçavoir dans la raison des Sinus des complémens des angles d'inclinaison AGF; ce qui est évident, *par la seconde Partie*.

Comme la gravité du mobile n'est jamais oisive, il suit évidemment qu'à la rigueur mathématique il n'y a point de but en blanc; puisque le mobile tombera toujours au-dessous du point A de la direction CA de l'axe de la pièce, à moins qu'il ne s'élève par quelque autre cause, quelconque, en sortant de la pièce, au-dessus de sa direction; ce dont nous faisons ici abstraction.

L'on convient avec Galilée & ses Sectateurs, que la gravité n'est jamais oisive; mais comme l'on ne convient point qu'elle ne soit pas suspendue, & que les mobiles ne demeurent pas plus à parcourir par la gravité la ligne AB, pendant le tems de leur mouvement, lorsqu'ils sont mus par une force quelconque, que lorsqu'on les laisse tomber librement livrés à leur propre gravité du point A: l'on ne convient pas non plus que de quelque vitesse que partent les mobiles, ils ne puissent jamais parcourir un espace CB considérable, tandis que par la gravité suspendue ils parcourront un espace BC insensible; d'où il faut conclure, *par la seconde Partie*, que les vitesses initiales étant beaucoup plus grandes que les vitesses des instans suivans, les portées du but en blanc peuvent & doivent être considérables par rapport aux portées absolues des pièces sous leurs plus hauts degrés des portées; au lieu que dans l'hypothèse de Galilée, il est certain qu'il ne sçauroit y avoir aucune portée du but en blanc, & qu'il faut recourir à des raisons suspectes, pour expliquer d'où vient qu'une pièce tirée horizontalement, porte à une distance considérable son mobile..

L'Académie de Florence a fait une expérience qui nous prouve ce que je viens de dire: une pièce de fer de sept livres & un tiers de calibre, chargée de quatre livres de poudre fine (pointée de but en blanc), ce qui veut dire ici horizontalement (selon l'opinion commune) tirée du dessus de la hauteur de la tour du

vieux Fort de Livourne, haute de cinquante brasses au-dessus de la mer, le boulet est parvenu à la distance de deux tiers de mille dans le tems de quatre vibrations & demi; & ayant laissé tomber de la même hauteur de cinquante brasses de la batterie le même boulet, c'est-à-dire du même poids, il employa seulement quatre vibrations pour tomber: si le mouvement étoit égal & régulier; c'est la neuvième partie de deux tiers de mille, ou deux vingt-septièmes de mille que le boulet a parcourus de plus qu'il ne devoit parcourir.

Je ne m'attache point à cette expérience, parce qu'il auroit fallu pouvoir tirer de dessus une hauteur beaucoup plus considérable, pour rendre les différences des tems de la durée totale du mouvement plus sensibles: d'ailleurs il est certain qu'à mesure que la vitesse d'impulsion se détruit, celle de la gravité des mobiles nûs s'approche toujours plus de la vitesse de gravité acquise, lorsqu'ils tombent verticalement: ce seroit donc seulement la vitesse initiale qui fait le but en blanc d'une pièce qu'il faudroit examiner; ce qui est assez difficile à cause du peu de durée du mouvement dans le but en blanc, qui ne donneroit pas le tems aux différences de se rendre sensibles.

L'on prend pour la portée du but en blanc environ deux pieds pour les canons, & un pied environ pour les armes à feu, comme fusils, mousquetons, carabines, &c. la portée du but en blanc est cet espace AC, que parcourt le mobile par l'impulsion, tandis qu'il parcourt l'espace AB d'un pied ou deux par la gravité.

Les difficultés qu'on a trouvées sur la portée du but en blanc, & qui ont donné lieu à plusieurs contestations, ne viennent que de la façon des pièces; car les uns ont voulu que ce but en blanc fût la rasante CDB (*Fig. 155.*) des métaux; les autres au contraire l'axe NM prolongé de la pièce.

Si les points avoient leurs surfaces extérieures parallèles à leurs noyaux; c'est-à-dire que l'épaisseur FM du métal à la volée, fût égale à l'épaisseur CN, à la culasse la rasante du métal CFA, seroit parallèle à l'axe NM; & par conséquent il n'y auroit qu'à pointer la pièce par la rasante CF au point A, au-dessus du but *b*: on y trouveroit un grand avantage; car lorsqu'il s'agit de battre violemment pour renverser & faire une brèche, on s'apercevrait d'abord qu'on seroit hors de la portée du but en blanc, lorsqu'en pointant la pièce au point A, élevé de la hauteur de deux pieds

environ au-dessus du but *b*, le boulet feroit le bas; & que par conséquent il faudroit élever la volée pour que le boulet allât au but; ce qui en diminue considérablement la force de la percussion, comme nous l'avons vu dans la *seconde Partie de cet Ouvrage*.

Il n'y auroit qu'à faire une portion ACDF de la plate bande (*Fig. 156.*) de la volée de la même épaisseur de celle de la culasse; ce qui ne seroit d'aucun obstacle ni inconvenient, comme les mires qu'on a supprimé, ainsi qu'on le verra bien-tôt.

Mais comme les pièces ne sont pas ainsi construites, & que la plate-bande au contraire de la volée est plus basse que celle de la culasse; eu égard aux efforts des inflammations qui y sont moindres qu'ailleurs, comme nous l'avons vu dans la *premiere Partie*; il suit que pour assigner la volée NM (*Fig. 155.*) au point *b*, en se servant de la rasante CD, au lieu de viser le point *b*, il faut viser beaucoup au-dessous, ou plus ou moins, selon les dimensions de la pièce; car plus la longueur de l'axe NM sera grande, en supposant les épaisseurs DM, CN, les mêmes dans toutes les pièces, & moins le point B sera en-dessous du point A; plus au contraire la longueur de l'axe MN sera petite, en supposant les mêmes épaisseurs CNDM, & plus le point B sera au-dessous du point A; ce qui est évident à cause des triangles semblables CDF, CBA; puisqu'ils ont les côtés FD, AB parallèles, & l'angle commun FCD: donc  $CF, FD :: AC, AB$ ; & par conséquent plus CF sera grand, moins AB le sera; & plus CF sera petit, & plus AB sera grand; puisque  $CF \times AB = FD \times AC$ ; or ce rectangle  $FD \times AC$  est fixe, parce qu'on suppose l'épaisseur FD fixe & déterminée, aussi bien que la distance AC de la batterie au but: donc  $\frac{FD \times AC}{CF} = AB$

la valeur AB sera plus grande; ce qui est évident: il suit que l'on ne sçauroit fixer pour toutes les pièces d'un même calibre la hauteur AB, que l'on doit prendre en-dessous du but, en se servant de la rasante des métaux, puisqu'elle est indéterminée, & qu'elle dépend du rapport des longueurs des pièces & de leurs épaisseurs, aussi bien que des vitesses initiales de leurs mobiles qui sont toutes indéterminées.

Il faut porter sur le devant de la pièce la hauteur FD, pour éga-  
liser l'épaisseur FM de la volée à l'épaisseur CN de la culasse; & pour lors en faisant avec un bout de bougie, ou avec du bois, une petite cheville de la hauteur FD (de sorte que  $FM = CN$ ), qu'on attache sur la volée avec un peu de cire; on n'a qu'à viser le



long de la ligne CF, pour aligner la volée NM au but *b*.

Comme jusqu'à présent l'on a eu une connoissance très imparfaite du but en blanc, on n'a pas eu des regles assurées pour en connoître la veritable portée: de sorte que les uns mettant le but plus près de la pièce, trouvoient qu'il falloit prendre toute la hauteur de la platte-bande de la culasse au-dessus de l'axe de la pièce pour la porter sur la volée, comme FM: les autres au contraire qui ont placé le but plus loin de la pièce, soutiennent qu'il faut faire l'épaisseur de la volée moindre que celle de la culasse CN de la pièce: tous s'autorisent par l'expérience.

Dès que la pièce est dans la veritable distance AC de son but en blanc, il faut porter sur la ligne FM, égale à la CN de la culasse de la pièce, & dès que l'on est en-delà de cette portée, il faut diminuer l'épaisseur FM vers la volée à mesure qu'on s'éloigne du but *b*.

Soit la distance AC (*Fig. suivante*), la portée précise du but en blanc de la pièce NM, la hauteur *bB* au-dessous du but *b*, selon les dimensions de cette pièce NM, sera celle qu'il faut viser au dessous du but par la rasante CB.

Je dis qu'à mesure qu'on approchera la pièce depuis le point N au point *b*, les hauteurs *bB* seront moindres, & par un inverse à mesure qu'on éloignera la pièce du point *b*, en se rapprochant du point N, les hauteurs *bB* augmenteront: car les dimensions de la pièce NM étant les mêmes, soit que le but *b* se rapproche ou non, il suit que l'angle ACB de la rasante avec le rayon AC parallèle à l'axe NM de la pièce, sera la même, & à cause de l'angle CAB, formé par la verticale AB sur une parallèle AC, à la même ligne de l'axe prolongée NM*b*, qui sera toujours le même; il s'ensuit qu'on aura CF, DF :: CA, AB; donc à mesure que  $AC = bN$  sera plus grand,  $AB = Ab + bB$  le sera aussi; & au contraire à mesure que  $AC = bN$  sera moindre, par le rapprochement du but ou de la pièce, les hauteurs *bB* de la rasante en-dessous du but seront moindres, puisque *Ab* est toujours égal à CN.

Si l'on éloigne la pièce ou le but au-delà de cette portée *bN*, je dis en second lieu que si l'on vise par la rasante CD des métaux, pour pointer la pièce au point *b*, il faudra prendre une hauteur moindre *bB* au-dessus du but en haussant la pièce: de sorte que de peu à peu il faudra que la rasante CDB des métaux vise au but même *b*, & ensuite à mesure qu'on s'éloignera du but, il faudra élever la rasante des métaux, jusqu'à ce que l'axe de la pièce forme l'angle

L'angle d'élévation de sa plus grande portée, à mesure qu'en éloignant la pièce ou le but, on s'approchera de sa plus grande portée; car la gravité abaissant le boulet en-dessous de la direction de l'axe de la pièce; il est évident, *par la seconde Partie*, qu'il faut reparer par l'élévation de l'axe de la pièce la hauteur AB, que la gravité du mobile lui fait parcourir, en l'éloignant de la direction de l'axe de la pièce.

L'on voit donc qu'il est très important de connoître cette portée de but en blanc, puisqu'à mesure que la pièce s'approche du but le long de la distance AC de cette portée, il faut hausser la pièce; tandis qu'au contraire hors de cette portée AC, à mesure que la pièce s'éloigne du but, il faut hausser la volée.

Il est en second lieu important de connoître cette portée AC, d'autant que lorsqu'il s'agit d'abattre & de renverser, il faudroit être dans cette portée précise AC, autant qu'il est praticable: parce que plusieurs Philiciens prétendent que dès que la balle est dehors de la pièce, elle a moins de force que lorsqu'elle en est à une certaine distance AC; ainsi le choc du mobile sera plus rude dans la distance AC du but en blanc, que dans aucune distance moindre; & il est certain que le choc du même mobile sera moindre lorsque les distances de la pièce au but seront plus grandes que la distance AC; car les vitesses diminuant à chaque instant, les percussions absolues ne seront plus dans la raison des vitesses initiales, à cause de la destruction qui s'en est faite à chaque instant; mais elles seront seulement dans celle des vitesses de l'instant précis de la percussion; & par conséquent les vitesses étant exprimables par  $a - \frac{x}{q}$ , *par la seconde Partie*; il est évident qu'à mesure qu'on éloigne la pièce du but  $b$ , il faut la soulever; & à mesure qu'on élève sa volée, on augmente le tems  $x$  de la durée du mouvement; & par conséquent les valeurs de  $a - \frac{x}{q}$  deviendront toujours moindres, aussi bien que les percussions absolues, qui avec un même mobile sont dans la raison des  $a - \frac{x}{q}$ ; en supposant même l'angle d'incidence toujours droit.

Il faut pour lors de toute nécessité augmenter la charge des pièces; ce qui les tourmente beaucoup, & les met plutôt hors de service, ou bien tirer beaucoup plus de coups pour faire l'effet qu'on se propose.

X x

Si les densités & tenacités des métaux étoient toujours homogènes, on auroit facilement la connoissance de la portée AC précise & absolue du but en blanc, en se servant d'un mobile, d'une poudre, en un mot d'une charge précisément homogène; mais la difficulté de ces conditions étant déjà connue, *par la première Partie*; il est impossible de déterminer ces portées AC de chaque pièce, dont les dimensions mêmes seroient précisément égales; ce qui n'est pas.

Dans la pratique lorsqu'on tire sur l'ennemi, il n'est pas nécessaire de niveller la pièce; il faut seulement avoir égard aux dimensions de la pièce, ce que l'expérience indique approchamment; il faut pour le premier coup faire le bas, afin de voir la correction pour le coup suivant, en élevant ou abaissant la volée, à mesure que le coup aura été bas ou trop haut; ce qu'on ne pourroit voir, si le boulet passe au-dessus du but sans rencontrer aucun obstacle, parce qu'alors on ne verra rien qui nous indique sa trace; on ne sauroit sans tâtonner rencontrer la correction du coup suivant: cependant lorsqu'on tire avec une pièce qu'on n'a point encore reconnue ou observée, & qu'il est dangereux de plonger sur la tranchée qui est entre la place & la batterie, il faut niveller la pièce; c'est-à-dire égaliser le métal de la platte-bande de la volée, à celui de la platte-bande de la culasse, & tenir plutôt le haut que le bas, afin que l'on puisse éviter de nuire à la tranchée, & en même tems voir la correction pour le coup suivant.

Lorsqu'on connoit la pièce, on ne la nivelle plus; mais les premiers coups on s'en tient un peu plus bas, à cause de l'air condensé dans la pièce qui soutient le boulet, & fait qu'il décline moins de sa direction, par sa gravité, que dans les coups suivans; à mesure que le métal par les tremoussemens de ses parties, & l'échauffaion des inflammations résiste moins aux extensions; & par conséquent diminue les portées des pièces, *par la première Partie*.

On se serviroit également des mortiers pour tirer de but en blanc, tout comme on se serviroit des canons & des fusils, spin-gardes & carabines, pour tirer à toute volée, ainsi qu'on le pratique avec le mortier: mais c'est l'usage auquel on destine les pièces qui décide de la façon de s'en servir; car ordinairement on ne tire le mortier que pour ruiner & écraser; & pour lors il faut de toute nécessité élever les volées, parce que les mobiles tombent de haut en bas avec de plus rudes secousses.

L'on ne se sert ordinairement du canon, que pour abattre & renverser, & pour lors il faut s'en servir de nécessité de but en blanc, aussi bien que des fusils, & de toutes les autres armes à feu, dont les tirs qui perdent de leurs forces, & même de leurs justesses, dès que l'on s'en sert hors de la portée du but en blanc, ne font pas le même effet qu'on en délire; ainsi dans les écoles on doit faire pointer les mortiers par toutes sortes de directions, de même qu'on doit faire pointer les canons ordinairement dans le but en blanc.

Il faut cependant sçavoir se servir du canon de la même manière qu'on se sert des mortiers; & même il seroit bon aussi de s'exercer avec les armes à feu en leur donnant un peu d'élévation; car lorsqu'on tire sur une troupe, sur un camp, sur une flotte, l'on est obligé d'élever les pièces, pour que les bales & les boulets puissent atteindre l'ennemi, lesquelles ne laissent pas de les incommoder, & de les mettre hors de combat; & l'on peut tirer des avantages considérables du canon à ricochet, tant du côté des assiégés que des assiégeans: on devroit s'y exercer plus qu'on n'a fait.

L'on se sert aussi du mortier à ricochet, en mettant le mortier sur un affus à peu près semblable à celui d'un canon, & pointant d'eupis 8 à 12 degrés d'élévation avec  $\frac{1}{2}$  de la charge tout au plus: ces batteries se placent à 70 toises de l'angle du chemin couvert dans l'alignement des banquettes, & font un effet terrible sur l'ennemi, pour le chasser du chemin couvert, lorsqu'on veut en faire l'attaque, pour en rendre la défense moins opiniâtre, sur tout lorsque les branches des chemins couverts qu'on enfle sont d'une grande étendue, comme celles des ailes d'un ouvrage à corne, à rénaille ou à couronne; car pour lors on auroit un grand feu direct & horizontal, & très meurtrier à soutenir; au lieu que trois pièces du mortier de 6 à 8 pouces bien exécutées, sont capables de mettre en desarois cette troupe, & d'en épargner le feu qu'on devroit soutenir dans l'attaque: les éclats de ces bombes incommode beaucoup, & servent à briser les palissades des traverses du chemin couvert: l'inquiétude de trois bombes qui enfilent continuellement la banquette est bien difficile à supporter.

L'on se sert aussi des mortiers de but en blanc, lorsqu'on est logé sur la contrescarpe, pour agrandir la brèche, & en faciliter la rampe; car le canon ayant abattu les terres de la brèche à un certain point, les boulets ne font plus que souffler la terre, parce

qu'elle ne leur résiste plus, sans que cela applanisse la brèche : on tire des bombes avec des mortiers qu'on pointe de but en blanc, lesquelles s'enterrent facilement dans ces terres soulevées, & par leurs éclats servent de fourneaux pour enlever la terre, aussi bien que par le vent de la charge même de la bombe.

On peut se servir dans cette occasion des aubus avec avantage; mais ordinairement on s'en sert pour inquiéter une troupe en rase campagne, & se faire jour dans l'endroit de la ligne qu'on veut percer : on s'en sert du but en blanc, & à ricochet; mais ordinairement à haute volée, selon les cas & les circonstances de l'occasion.

Lorsqu'on tire sur une troupe, il faut tâcher d'ensiler les rangs de la ligne autant qu'il est possible, & ne pas craindre de faire le bas; le ricochet ou canon sur un terrain pierreux fait un grand ravage sur l'ennemi, & l'inquiète d'une manière à l'obliger d'abandonner le poste. sur tout lorsqu'on a plusieurs pièces & bien servies.

On ne bat un boulet-rouge que pour incendier, ou pour battre un magasin à poudre; on pointe la pièce d'une façon que le boulet coule librement au fonds sur le bouchon de la poudre, sans qu'il soit besoin de l'aider avec le refouloir, à cause des accidens du feu qui pourroit prendre à la charge; ce qu'on doit éviter autant qu'il est possible: il faut pour cela proportionner la distance du but à la batterie, à la charge de la pièce, & avoir grand soin de refouler sur la poudre avec un gazon verd & humide, & de passer l'écouvillon humide immédiatement devant que d'y laisser aller le boulet rouge, afin que s'il y reste quelques grains de poudre le long de la volée, le boulet ne puisse l'enflammer, & communiquer le feu à la charge.

Quand on bat une muraille, une fenêtre murée, ou les piédroits d'un magasin à poudre à la portée du but en blanc, pour pouvoir faire jour au boulet rouge; il faut choisir son emplacement de la batterie au-dessous du niveau de l'endroit qu'on veut battre, s'il est possible; mais si l'on est obligé de pointer horizontalement la pièce: pour cela il faut avoir un coin de mire fixe, par le moyen d'un boulon traversé à l'entretoise de la culasse sur l'affut, de sorte qu'il ne puisse jamais varier; on tient la pièce élevée, par le moyen d'un levier qu'on traverse sous le ventre de la pièce, d'une manière qu'on puisse le dégager sur le champ, dès que le boulet est au fin, afin que la pièce se pointe d'elle-même, par rapport à l'élévation de la volée.

On voit qu'il y a toujours à craindre des accidens facheux, lorsqu'on tire à boulet rouge, & qu'il est impraticable de tirer de haut en bas, pour battre avec la force de la portée du but en blanc; car il faut mettre un bouchon sur le boulet pour le retenir, & par conséquent l'enfoncer avec le refouloir; ce qui est trop dangereux, quelques précautions qu'on puisse prendre contre les accidens, en se servant des affurs ordinaires.

Lorsqu'on bat une flotte, des magasins de bois, de vivres, ou à poudre, un camp, ou un parc d'artillerie, qui sont à portée d'être battus à boulets rouges, il est avantageux pour lors de tirer à boulet rouge, autant qu'il est possible, & jamais sans nécessité.

La principale attention que le Commandant d'Artillerie doit avoir dans un siège, est de ne pas laisser employer inutilement les munitions; car la plupart des Canoniers en veulent aux guérites, aux tours élevées, aux pointes des clochers, & aux batimens; ce qui ne conclut rien du tout pour le but qu'on se propose.

Les premières batteries doivent battre directement les embrasures de la place; & pour cela l'on pointe en-dessous du cordon; on doit destiner à chaque pièce l'embrasure qu'elle doit battre, & autant qu'on le peut, on doit faire battre la même embrasure par deux pièces tout au moins, afin de prendre la supériorité de feu sur celui de cette embrasure; il faut ordonner que l'on batte continuellement le même endroit, jusqu'à ce que la batterie de l'ennemi soit démontée; en tirant de cette façon on y trouve de grands avantages pour l'économie des munitions, & on épargne le tems & le sang des braves Soldats & Canoniers, par la vitesse & la justesse avec laquelle on tire; car on s'accoutume à prendre le défaut de la pièce, & ensuite tous les coups portent à l'embrasure; ce qui fait taire la pièce de l'ennemi, qui ne peut plus tirer qu'avec perte, difficulté & retardement.

Quand l'ennemi a des Cavaliers qui plongent dans la tranchée, il faut d'abord dresser les batteries contre ce Cavalier, en s'en approchant d'une distance convenable, pour que l'on puisse enfilier l'embrasure, & en même tems ajuster son coup, & frapper avec violence le merlon des pièces que l'on veut mettre hors de service; il ne faut point épargner le nombre des pièces dans ces occasions, où l'on ne sçauroit jamais trop en avoir; on en brûle moins de poudre; on perd moins de tems & d'hommes: choses très précieuses pour la réussite de l'entreprise; il faut donc opposer à chaque embrasure deux ou trois pièces tout au moins, afin que dès la

premiere journée, ou de la seconde tout au plus, la batterie du Cavalier soit impraticable; la chose est toujours ordinairement facile; car d'où l'on découvre l'on est découvert; & par conséquent les Cavaliers étant pour découvrir la campagne, en sont toujours découverts: une batterie de mortier est d'un grand avantage, pour inquiéter & troubler le service de la batterie du Cavalier.

Lorsqu'on bat en brèche il faut prendre un alignement AB, (*Fig. 157.*) environ la moitié de toute la hauteur de la muraille en-dessous du cordon CD, & battre en droite ligne le long de cet alignement, en distribuant à chaque pièce l'espace 1, 2, 3, &c. qu'elle doit battre: ensuite l'on remonte de bas en haut le long des lignes ACBD, que l'on bat de même: deux batteries croisées, & une troisième à plomb sont merveille dans ces occasions: l'avantage qu'on y trouve est d'épargner les munitions; car dès que l'on a coupé ainsi la pièce ABCD, elle tombe presque d'elle-même tout à coup, en faisant quelques décharges de toutes les pièces des trois batteries toutes à la fois; & par conséquent on épargne tous les trous qu'il eût fallu faire sur tous les points de sa surface.

Lorsqu'on veut avoir trois batteries de cette façon, pour faire brèche; il est évident qu'il faut que l'emplacement soit à une certaine distance de la muraille qu'on veut battre, & qu'il faut battre le plus vite, & ensemble autant qu'il se peut; car la résistance de la muraille étant au-dessus de l'effort de la secousse d'une pièce, ou deux, sera enfin inférieure à l'effort de la secousse du nombre déterminé de pièces qui l'heurteront toutes à la fois; car on peut multiplier le nombre des boulets à un point, que leurs percussions unies & instantanées renverseront la muraille d'une seule décharge; tandis que ce même nombre déterminé de boulets tirés l'un après l'autre ne la renverseront jamais, & qu'il en faudroit un nombre infiniment plus grand, parce qu'à chaque coup la résistance sera toujours supérieure à leurs efforts; & par conséquent si l'on suppose un roc inflexible, & d'une dureté invincible que l'on veuille renverser, l'on voit qu'un nombre infini de boulets tirés l'un après l'autre, sont incapables de le renverser pendant tout un tems infini qu'ils le battent; tandis qu'au contraire un nombre déterminé, & par conséquent infiniment moindre, le renverseroit du premier coup s'ils le frapient tout à la fois; c'est une économie préjudiciable au bien des entreprises, que de chicanner sur le nom-

bre des pièces qu'on doit mettre en batterie, puisqu'il y a un si grand avantage à tirer le plus vite, & le plus grand nombre de pièces qu'il se peut, tout à la fois.

Lorsqu'on a peu de pièces, il faut s'en servir avec adresse, & se régler selon la force qu'on a, & selon le tems & l'occasion ; mais quand on en a le moyen, on devrait toujours s'en servir autant qu'il est nécessaire pour prendre la supériorité de feu sur celui de l'ennemi, & exécuter ce que l'on veut faire.

Dans l'occasion d'une bataille sur tout, ou de quelques affaires de conséquence, le Commandant de l'Artillerie doit avoir une grande attention à destiner son Artillerie pour le bien commun de l'affaire. Il ne faut point que l'Artillerie cherche son avantage particulier, mais que tous les postes en détail & en général, concourent ensemble au bien général de l'action : il faut opposer des batteries à celles de l'ennemi, pour en inquiéter le service, les aubus à cartouche, lorsqu'on est à portée, y sont avantageux : les boulets à ricochets, ou ramés de but en blanc, y sont fort nécessaires ; quant aux batteries qui sont destinées à faire jour pour percer dans la ligne, il faut qu'elles soient triples autant qu'on le peut ; croisées, une à plomb qui burrent directement ; les boulets à chaînes, ramés ou creux, aussi bien que les aubus y sont de grands ravages, & sur tout à cartouche ; il faut que ces batteries ne répondent jamais au feu de celles de l'ennemi qui les inquiète, mais qu'elles battent la ligne pour faire jour, sur tout lorsqu'il s'agit de repousser une colonne qui se présente pour percer notre ligne, ou donner un assaut ; c'est au Général du poste de couvrir ces batteries par un feu violent & continu de moutquetterie, comme aussi au Commandant en chef de l'Artillerie de pourvoir par d'autre Artillerie, qu'il doit opposer à celle de l'ennemi qui inquiette celle-ci.

L'on ne doit jamais mettre toute l'Artillerie dans quelque occasion que ce soit à la première ligne ; & dans les Sièges il faut toujours en avoir de réserve dans le parc, pour prévenir tout ce qui peut arriver ; car dans un Siège l'ennemi peut faire un coup de désespoir, forcer la tranchée, & enclouer toutes les pièces : de sorte qu'il est nécessaire d'en avoir de réserve pour ces cas qui sont très rares, mais ne sont pas impossibles : dans une bataille si l'on a toute l'Artillerie sur une seule première ligne, & qu'elle soit forcée, outre l'embarras qu'elle donne, & la confusion qu'elle jette dans cette ligne, c'est que la seconde est sans défense : au lieu que



si elle avoit de l'Artillerie elle tiendrait ferme , & soutiendrait sa ligne renversée , qui peut se rallier derrière celle-ci , & revenir à la charge remporter une victoire dont l'ennemi se croyoit déjà assuré.

Quoique souvent l'Artillerie ne puisse trouver des emplacements favorables , il faut toujours avoir des batteries , parce qu'ordinairement les troupes , & même bien des Généraux se croient sans ressource , dès qu'ils n'ont point d'Artillerie : de sorte que quoi qu'une batterie soit presque inutile , elle ne laisse pas de les rassurer : au commencement de l'affaire il faut que l'Artillerie fasse un feu violent & précipité ; cela donne de la terreur à l'ennemi , le trouble , & le met en confusion : en même tems anime notre troupe à l'attaquer avec chaleur ; il ne faut pourtant pas tirer en vain pour vouloir trop se précipiter ; quoique l'on entende les plaintes ordinaires de la troupe , de ce qu'on ne tire pas aussi vite qu'elle souhaiteroit ; il faut toujours prendre ses mesures , & attendre l'occasion de tirer avec plus de succès , en leur faisant comprendre l'avantage qu'il nous en revient.

La grande attention du Commandant en chef de l'Artillerie , est de prendre ses précautions pour la distribution exacte & diligente des munitions tant à la Troupe qu'à l'Artillerie : de manière qu'elle n'en puisse jamais manquer , faute de les avoir trop voulu épargner , ni qu'elle ne puisse se perdre & s'égarer , pour les avoir trop prodiguées : il doit toujours se conserver une réserve pour une retraite ou échec , ou pour être en état d'entreprendre avec avantage sur l'ennemi après leur défaite ; & pour pouvoir profiter des suites de la victoire , sans lesquelles les victorieux n'en tirent pas plus d'avantage que les vaincus , dès qu'on ne les cherche pas , & qu'on ne sçait pas les diviser & les rompre pour en voir la fin , & se rendre maître de l'Artillerie , de leurs convois , & des postes qui peuvent les trouver dans leurs retraites.

C'est dans ces occasions qu'un Prince trouve à se dédommager des payes qu'il a données pendant tout un siècle , quelquefois au corps des Commissaires de l'Artillerie , sans avoir tiré aucun service pendant des trente ans de paix ; & c'est aussi dans ces occasions qu'il paye chèrement l'économie de ces emplois inutiles pendant la paix , mais si précieux en tems de guerre , & dont la capacité ne peut s'acquiescir que pendant la paix , & qui ne peuvent se perfectionner que dans la guerre.

Quant aux batteries des mortiers dans un Siège , elles ne doivent

vent ordinairement être employées que contre les batteries, & les défenses de l'ennemi : celles des pierriers ne doivent être employées que dans la troisième parallèle, pour inquiéter l'ennemi dans ses batteries, & sur tout dans les ouvrages extérieurs, & par tout d'où on veut les chasser pour y faire son logement.

Lorsqu'on bat une Place appartenante à une République, dans laquelle les habitans sont intéressés, & ont voix dans les délibérations des Conseils de guerre, il faut\* battre vigoureusement à boulets rouges, à bombes, & à feux d'artifice, & lentement avec le canon ; car il est naturel à chacun de penser à la conservation de ses maisons, de sa famille, & de sa propre vie ; & pour obstiné que soit un peuple, il est difficile qu'il résiste à l'attaque qu'il a pour son bien, & à l'amour propre de son sang, lorsqu'il peut en éviter la perte, sur tout lorsqu'il est assuré d'une honnête & inviolable capitulation.

Il y auroit au contraire de la cruauté à incendier une Place où le peuple n'a point de voix dans les délibérations des Conseils de guerre, à moins qu'il n'ait donné lieu à une représaille, ou qu'il n'ait violé le droit des gens, & de la guerre ; mais il est toujours nécessaire & avantageux de battre à boulets rouges, & à bombes, les quartiers qui sont près des magasins à poudre, des provisions, des vivres & des bois, lorsqu'on sçait où ils sont, à moins qu'on ne soit assuré de prendre la Place avec peu de perte ; car pour lors il en faut conserver les munitions comme les siennes propres, puisqu'elles seront utiles pour la continuation de la guerre.

Lorsque les batteries à mortiers ne sont que pour jeter la terreur, & l'épouvante dans un ravelin, dans un bastion, une place basse, ou un tenailon, il ne faut se servir que des grenades royales, ou des bombes de 7 à 9 pouces, parce qu'elles suffisent, & qu'elles s'enterrent moins ; & par conséquent leurs éclats sont plus d'effet, & la dépense en est moindre : dans cette occasion il faut toujours tirer par les moindres élévations, afin que tout le tems que la bombe tombe en mouvement, elle donne une nouvelle inquiétude à l'ennemi ; car dès qu'elle est en l'air il craint qu'elle n'éclate ; si elle s'approche de lui, il en craint le choc & l'éclat ; & dès qu'elle est à terre, le peril en est plus imminent ; outre cela en tirant par les basses élévations, elle ne s'enterre point du tout ; & par conséquent ses éclats en font plus meurtriers ; car lorsqu'elle s'enterre trop, elle jette de la terre aux environs, & il n'y a que quelques éclats de la partie supérieure de la bombe, qui vont

même tomber souvent loin de l'endroit que l'on veut inquiéter, sans nuire à personne : tout le reste de la bombe faisant son effet contre la terre.

Il est de la dernière importance de sçavoir regler le tems de fusées des bombes dans ces occasions ; car pour tirer par les basses élévations, il faut tirer de près, & par conséquent lorsque la bombe est en l'air : si elle crève, elle incommode la batterie ou la tranchée, autant que l'ennemi ; & si elle suse longtems à terre, devant que d'éclater, elle donne le tems à la troupe de se mettre sous des abris, ou de se jeter ventre à terre, ou même de l'étrouffer.

Il faut pour cela avoir des fusées d'un tems précisément égal, autant qu'il est possible, & connoître le nombre des paroles de leurs durées ; comme les tems du mouvement des projections sous différentes élévations, avec une même force de jet, sont dans la raison des Sinus des élévations, *par la premiere Section de la seconde Partie* ; on peut avoir une table des tems correspondans au nombre des paroles sous chaque élévation que le mobile emploie à faire son mouvement de la batterie au but ; soit ce nombre de paroles de la durée totale de la fusée = 50, soit le tems que le mobile emploie à faire son chemin sous une élévation quelconque = 30 paroles ; il est évident qu'il faut compter vingt paroles, devant que de faire donner feu au mortier, si l'on veut que la bombe ne crève précisément que dans l'instant qu'elle touche terre : si l'on veut qu'elle crève à la hauteur de quelques toises, au-dessus de la tête de l'ennemi ; il faut compter 22 à 24 paroles, ce qu'il est facile d'indiquer pour tous les degrés d'élévation, *selon la seconde Partie* : par cette analogie, le Sinus de l'angle d'élévation connue, est au nombre connu des paroles pendant la projection sous cette élévation, comme le Sinus sous une élévation quelconque déterminée, est au nombre des paroles, pendant cette projection, qu'on cherche ; il suffit donc de compter les paroles de la durée totale du mouvement, sous un coup d'épreuve quelconque, pour la construction de cette table. Je l'ai mis en usage avec succès plusieurs fois : l'instrument que j'ai donné dans la premiere partie, indique le nombre des instans de la durée du mouvement pendant chaque projection.

Il faut avoir grande attention de ne pas trop charger les bombes lorsqu'on tire de près, & sur tout lorsqu'on jette la bombe sur une hauteur au-dessus du niveau de la batterie, & de n'y pas em-

ployer de la bonne poudre, crainte d'en partager les éclats avec l'ennemi, parce que la bombe éclatant dans un endroit beaucoup plus élevé que celui de la batterie, il est évident que les éclats qui seront chassés par des angles égaux d'élévations, iront beaucoup plus loin à proportion de cette hauteur, que les éclats semblables d'une autre bombe qui seroit chassée de la même manière & avec une même charge, mais d'un endroit moins élevé, ou au niveau de la batterie; il faut aussi avoir attention lorsqu'on laisse filer plusieurs paroles à la fusée dans le mortier, d'avoir un Canonier prêt à donner le feu au mortier, dès que l'on compte la dernière parole, & de faire tenir la tête & tout le corps baissé aux deux Bombardiers, qui sont destinés à donner feu à la bombe & au mortier, afin que si la bombe éclate dans le mortier, ils n'en soient pas incommodés.

Quand on tire sur une Flotte, sur une digue, sur une écluse, ou sur une chaussée, sur les arches d'un pont, ou sur des voutes à bonnes épreuves, il faut tirer au contraire par les hautes élévations, par une direction déterminée, en se servant de la table de la Section précédente, où l'on trouve la force de la percussion, selon les inclinaisons des plans frappés & les élévations des mortiers; il faut alors se servir des bombes de 12 à 17 pouces, selon la force & la résistance des buts qu'on se propose de frapper.

Quand il s'agit de tirer avec précision sur un même endroit, jusqu'à sa destruction totale, il faut charger avec grande attention, avoir des plates-formes doubles toutes de poutrelles à deux rangs, qui se croisent en échiquier; donner toujours la même élévation, & assurer le mortier d'une manière inébranlable sur l'affût, parce que le moindre dérangement est de conséquence; il faut aussi tous les jours mêler ensemble toute la poudre dont on a besoin pour charger le mortier, la bien faire sécher, se servir de la plus fine & de la plus forte, & avec la moindre charge qu'il est possible: de forte néanmoins qu'elle soit suffisante, pour y porter la bombe à la hauteur qu'il faut sur cette distance; il faut choisir les bombes bien ajustées au calibre, & les mieux coulées, les peser pour qu'elles soient égales autant qu'il est possible, & lorsqu'elles ne le sont pas, mettre dedans de la terre, ou du sable, ou du plomb pour les égaliser toutes à un même poids commun pour un même mortier; il faut peser exactement les charges dans le parc, & faire des cartouches cachetés, afin qu'on puisse exécuter plus vi-

te le mortier ; & pour lors on est assuré d'un bon succès , sur tout lorsqu'on se servira des affûts tels que je les propose , & qu'on aura des mortiers à chambre sphérique , dont la chambre sera toujours pleine ; il n'y a pour cela que cette difficulté qu'il faut fixer & déterminer la distance de la batterie à proportion de l'élévation du mortier , selon l'inclinaison du plan à frapper dans un alignement perpendiculaire à une horizontale de ce plan , *par la Section précédente de cette troisième Partie* ; ce qui n'est pas de conséquence , puisqu'il est facile , sur tout dans la plaine , de choisir ces emplacements ; il ne faut jamais mettre de la terre , ni du fourrage dans la chambre , & la bombe doit toujours être placée de façon que son axe de gravité soit aligné avec celui de la chambre du mortier ; il faut sur tout bien prendre garde que le feu ne manque jamais à propos à la charge de la bombe ; car il est fâcheux , & très pernicieux , qu'une bombe qui tombe bien à propos ne fasse pas son effet ; comme l'emplacement de ces batteries est déterminé , les bombes sont sujettes à traverser la tranchée & leurs éclats , lorsqu'elles crévent en l'air jusqu'à moitié chemin , s'en partagent toujours avec l'ennemi. Au Siège de Pizzichiton notre Commandant fut obligé d'envoyer avertir à nos batteries de cesser de tirer , parceque toute la nuit les bombes crévoient en l'air , ou ne crévoient point du tout par le défaut des fusées : en hyver sur tout quand il gèle , il est bien difficile d'éviter cet accident à cause du bois de la fusée , qui rompt facilement & se crève à la chaleur de l'inflammation de la fusée.

Quand on bat des endroits étendus , comme un ouvrage à corne , la place d'armes d'une Citadelle , un grand bastion , il n'est pas absolument nécessaire de s'assujétir à tant de précautions qui sont fort ennuyeuses , & qui occupent un nombre considérable de personnes qui en sont chargées ; mais il faut toujours avoir égard de choisir des bombes bien faites , autant qu'il se peut égales pour chaque mortier , & de donner toujours le même degré & la même charge pour atteindre un même but , dès qu'on l'a reconnu bon ; on se sert dans ces occasions des mortiers à chambres poires & coniques.

Dans un bombardement où il faut tirer à une grande distance , l'on se sert ordinairement des mortiers à chambres sphériques ou paraboliques , qui portent plus loin.

L'on bombarde un Château , ou une Place dans deux occasions : la première lorsqu'on ne veut pas prendre la peine de faire

un Siège en forme, & qu'il n'est question que d'un coup de main. soit que les habitans de la Place soient d'intention ou d'un génie capable d'entreprendre sur la garnison, quand ils se verront brûler dans leur Ville, soit que la garnison ne soit pas en état de se défendre, & qu'elle n'ait pas des abris à pouvoir se mettre à couvert, & en même tems défendre ses murailles; pour lors une bombe ou deux tirées à propos suffisent pour les faire rendre: la seconde occasion est lorsqu'on veut prendre une Ville peuplée & marchande, dont la défense de la brèche seroit trop meurtrière, & que les habitans ne sont pas d'humeur de le souffrir; alors il faut disposer ses batteries de façon que le feu puisse prendre dans cinq ou six quartiers à la fois, & sur tout proche des rues marchandes, où il y a le plus de richesses; il ne faut pourtant pas les incendier tout à coup, crainte que le désespoir ne les irrite; & que ne voyant plus de ressource, & n'ayant plus rien à perdre, ils ne vengent leurs ruines par un désespoir généreux.

Quand on bombarde une Ville qui a violé la fidélité ou le droit de la guerre, & des gens, & qu'on n'est point disposé à faire quartier, il faut distribuer ses batteries de façon que chacune batte son quartier; & pour lors il faut battre à boulet rouge, pour empêcher le secours de ceux qui veulent arrêter l'incendie en même tems, embraser les couverts & les magasins des matériaux combustibles; il faut que ce soit un déluge infernal qui ne donne point de tems à l'ennemi pour se reconnoître, & qui porte le feu, la terreur, la confusion & le carnage tout à la fois, pour ôter le conseil & la délibération, & les livrer tout à coup à un désespoir & à un abandon général: dans ces occasions il faut retrancher ses batteries, & mettre une forte garde tout à l'entour de la place, opposer un grand feu aux remparts, & se tenir toujours prêt, les armes à la main & en bon ordre, pour soutenir la fureur du peuple en cas de sortie.

Dans ces occasions, comme il n'est question que de tirer sur de vastes étendues, il n'est besoin d'aucune regle, ni d'aucune précaution si exacte; tous les coups réussissent dans un endroit ou dans l'autre; il faut toujours achever de remplir la chambre avec de la terre & du fourrage, & se servir de tampon lorsqu'on en a, parceque cela épargne beaucoup la poudre, & sur tout lorsque les endroits à battre seront hors de la portée de la chambre remplie à toute charge; car alors à force de comprimer, de temponner, & de mettre de la terre à l'entour de la bombe, on pourra

y atteindre; étant de la dernière importance de ne laisser aucun azile dans la place, & que tous se ressentent de la retraite & de la confusion, pour qu'on ne puisse délibérer dans aucun endroit en sûreté.

Dans les retraites d'une Armée, il faut toujours poster l'Artillerie de poste en poste, pour soutenir les Troupes qui défilent, & pour tenir en arrière l'ennemi, en croisant les chemins par des abattues d'arbres, afin de pouvoir plus chicaner l'ennemi, & donner le tems à la Troupe de défilier; il ne faut cependant pas abandonner l'Artillerie qu'à la dernière extrémité; car sa perte est toujours honteuse, humiliante & pernicieuse; mais lorsqu'on aura de certains postes avantageux, & de difficiles accès, d'où l'on tire une grande défense pour donner le tems à la retraite; on peut s'y défendre jusqu'au dernier moment, à tout peril, & à tout risque d'être obligé de l'abandonner ou d'être forcé: en un mot l'Artillerie doit toujours regarder le bien général de l'affaire, & non son avantage propre; il n'est pas question de faire des coups éclatans, comme de partager un homme, de démonter une pièce, &c. il faut tirer où il est nécessaire pour le bien de l'affaire.

Quant au service des pièces dans une Place assiégée, le Commandant en chef de l'Artillerie doit toujours concerter avec le Commandant de la Place, pour la distribution, préparation & exécution de tout ce qui concerne l'Artillerie.

Il faut prendre garde de ne pas s'amuser à tirailler dans les commencemens; mais aussi il faut avoir une grande attention à ne pas laisser aborder impunément pour reconnoître la Place; comme le font toujours les Généraux en chef, qui étant chargés du secret du Prince, & les premiers Ingénieurs, & Officiers généraux de l'armée, qui communiquent avec lui ses desseins, qui viennent faire ordinairement les découvertes, on ne sçait prendre trop de précautions pour les éloigner de la Place, & les troubler dans leurs découvertes; car une découverte heureuse & exacte de ces sortes de personnages influe toujours un grand désavantage aux assiégés; il faut pour cela avoir un plan exact de la Campagne, & que tous les Officiers des batteries sachent précisément les distances des endroits remarquables qu'on peut battre de leurs postes; qu'ils sachent le pointement qu'il faut faire pour y atteindre un but, soit à la portée du but en blanc, soit en élevant les pièces, & se servant d'un instrument pour régler les élévations, afin que chaque pièce de chaque batterie étant pointée à un endroit

de passage pour la découverte , on puisse attendre que l'ennemi s'y présente pour y donner feu : lorsque l'ennemi se présentera en quelque endroit , il faut avoir dans chaque batterie une pièce légère , ou deux toutes chargées , qu'on puisse pointer vite pour tirer dessus : au commencement du Siège , devant que l'ennemi ait formé ses lignes , aux premières approches de l'Armée , on peut s'exercer à tirer quelque volée sous prétexte de découverte de quelque curieux , pour se regler sur le pointement qu'on pourra faire alors sur la véritable découverte , & dès que la Canonier ou Officier a le bonheur de faire un beau coup , il faut que le Gouverneur l'en fasse récompenser sur le champ : cela donne de l'émulation pour le reste du Siège à l'Artillerie , & anime toute la garnison par l'espérance d'une récompense pour les belles actions.

Dans les commencemens il ne faut pas tirer avec les grosses pièces ; il faut se servir tout au plus des pièces de 8 à 4 livres de France , parce qu'il est inutile , pour tuer un homme , de tirer une si grosse pièce , qui consomme beaucoup de provision , & lorsqu'on veut faire un bon coup , il est difficile de le faire avec des pièces moindres de quatre livres , parce que rarement elles sont justes.

Il faut avoir aussi des batteries de mortier à l'entour de la Place , pour battre les maisons qui sont à portée de la Place , quand il y en a , dont l'ennemi se sert pour la découverte , pour les parcs , & pour les quartiers , ce sont toujours de beaux coups , & d'importance , de pouvoir en éloigner les personnes pour qui elles sont destinées , & leur perte est toujours à l'avantage de la Place , autant qu'elle est nuisible à l'ennemi.

La grande attention que doit avoir un Officier Commandant de l'Artillerie dans une Place assiégée , c'est de ne pas laisser ouvrir impunément la tranchée : si l'on avoit soin de patrouiller à l'entour d'une Place , jusqu'à l'ouverture de la tranchée , par des petits pelotons qui se soutiennent les uns & les autres , on auroit peine à dérober cette première nuit , qui seroit si funeste à l'ennemi , si la Place en sçavoit profiter ; outre les précautions qu'on peut prendre par des épies fidèles assurés par le gain considérable qu'il y a à faire pour eux , s'ils ont le bonheur d'avertir fidèlement , & à tems , par des signaux concertés avec le Commandant de la Place , & avec celui de l'Artillerie , & lesquels ne sont pas ici de mon détail , on auroit outre cela l'attention de tirer



continuellement des bales illuminaires à la portée de l'ouverture de la tranchée, on verroit infailliblement de quel côté elle s'ouvre : on peut aussi, par le mouvement de l'ennemi, qu'on découvre des clochers avec des lunettes à longue vue, dont on devroit toujours avoir bonne provision dans une Place, on peut découvrir par la disposition de l'Armée, du quartier général, & du parc le côté de l'attaque ; & même la connoissance de la guerre, la situation des Troupes, l'état des affaires en général dans la Province, dont un bon Gouverneur devroit être parfaitement informé, à quel prix qu'il en coûte, suffisent pour conjecturer heureusement du côté que se devra faire l'attaque, longtems avant qu'elle se fasse ; ce qui lui sert à préparer sa défense ; dès qu'on se doute, ou qu'on est informé des desseins de l'ennemi, il faut disposer ses batteries de mortiers & de canons, & faire avancer sur angles des chemins couverts, & même au-delà des glacis des petites pièces, que l'on pointe les unes horizontalement, les autres un peu plus élevées, & les autres moins, chargées à boulets ramés, enchainés, & tirer continuellement des flancs collatéraux de l'attaque de tous les deux fronts, même de tous les endroits des trois fronts qui peuvent plonger sur le poste de l'attaque : de cette façon on fera sentir à l'ennemi, qu'il doit aller bride en main, qu'il ne doit pas mazzeter la garnison qu'il attaque ; ce qui le dispose à la vérité de prendre bien ses précautions ; mais aussi le retarde, & donne le tems à la Place de faire sa disposition pour la défense des chemins couverts, pour la distribution de ses munitions, pour l'arrangement des vivres, & la défense des dehors, qu'il fait payer bien chèrement à l'ennemi : tout ce premier succès de la première idée de la défense d'une Place, si important, dépend uniquement du Commandant en chef de l'Artillerie, & de sa disposition : il faut dès-lors tirer continuellement des feux d'artifices pour éclairer sur les travaux de l'ennemi : s'il y a quelque maison remplie de bois ou de fourrage aux environs de la tranchée, il faut tâcher d'y donner le feu avec des bombes & des boulets rouges, pour éclairer sur la tranchée ; ce sont des coups de la dernière importance, qui sont très précieux pour la défense, pour l'honneur & pour la réputation de la Place ; on ne sauroit jamais prendre trop de précautions pour s'en assurer ; & on ne sauroit jamais trop harceler l'ennemi, pour le rebuter, & pour retarder son premier travail.

Le Commandant de l'Artillerie dès-lors doit travailler à se  
batterie

batteries avec toute diligence, & dès la petite pointe du jour qu'il reconnoît la tranchée, comme les ouvrages ne sont jamais achevés, lorsqu'on se conduit de la façon que je viens de le dire pour l'interrompre, on tire avec les pièces de 24 & de 12 de France pour la renverser, sur tout sur l'emplacement des batteries, ce doit être un feu continuel de canon & de mortiers à bombe, & même les petites pièces au-delà des glacis, peuvent se couvrir avec des gabions farcis, & faire un feu continuel de ricochet pour l'inquiéter dans la tranchée; il ne faut point craindre pour ces pièces jusqu'à ce que les batteries de l'ennemi soient achevées; car s'il veut venir les insulter, elles sont sous le feu de la Place, il en paye chèrement la victoire, s'il la remporte; & il ne faut point se faire une honre mal fondée de les voir enlever au prix qu'il lui en coutera, quand on aura pris ses mesures pour les bien défendre: si l'ennemi dresse aussi de son côté une batterie volante, elle sert d'amusement à la place, & à former les Canoniers, pour tirer juste & reconnoître leurs pièces, ce qui leur sera d'un grand avantage, lorsqu'ils auront à tirer sur les premières batteries.

Il faut faire prendre des points de vûe, pour battre la nuit suivante, & fixer les degrés & les charges des pièces afin de continuer à inquiéter l'ennemi, & à retarder le progrès de sa tranchée; c'est dans ces premières journées que l'assiégé a tout l'avantage sur l'assiégeant: le Commandant de l'Artillerie doit en sçavoir profiter; au lieu qu'ordinairement il semble que la Place s'endorme; & que sous le pretexte de conserver les munitions pour la défense de la Place, elle ne tire point, ou ne tire que fort peu; dès que les batteries des assiégeans sont établies, celles de la Place sont d'abord démontées: les batteries en brèche se font, & la Place se rend avec toutes ses munitions à l'ennemi; voilà à quoi aboutit toute cette folle économie; il faut à la vérité se regler sur les provisions de la Place, mais quand on a de quoi tirer, il faut tirer beaucoup dans ces occasions: l'on tire aussi les petites pièces sur la Troupe, sur les charois, & toujours avec les grosses, dès qu'il s'agit de renverser les gabions & les épauemens des batteries; ce qu'on ne sçauroit faire avec les petites pièces.

A mesure que l'ennemi approche de la Place, le Commandant de l'Artillerie doit avoir soin de disposer ses batteries de mortiers & de pierriers, les quaissons, fourneaux, fougasses, &c.

& de préparer les barils foudroyants, & sur tout les fascines goderonnées, les tourteaux, bales incendiaires & illuminaires, & autres arifices; choses très utiles, & qu'on ne pratique néanmoins que rarement.

Dès que l'ennemi est à portée de la cartouche, le Commandant de l'Artillerie doit faire distribuer ses cartouches, sous prétexte de sorties & de fausses allarmes, la Place tâche d'attirer la garde de la tranchée sous le feu des batteries qu'on lui fait effuyer meurtriérement: les pierriers dès-lors ne doivent cesser de tirer; & comme l'on use de retorsion du côté de l'assiégeant, il faut avoir des abris dans les postes étroits, contre les pierres, & la bombe, autrement la garnison n'a pas plus d'avantage, & même moins de ce côté que l'assiégeant.

L'on tire ordinairement les pierres avec des chambres coniques, parce que les tirs en sont plus justes: plus l'ennemi avance, & plus le Commandant de l'Artillerie doit redoubler ses feux & ses défenses, à mesure qu'une pièce est démontée: au lieu de se rebuter, il faut vite la recharger, & recommencer avec plus d'obstination & de vigueur; mais ordinairement les Places ne sont jamais assez pourvues de tout ce qui leur est nécessaire: les garnisons sont foibles, les Soldats d'Artillerie en petite quantité, avec peu d'Officiers, qui se trouvent d'abord harracés, & hors de service, faute d'être relevés; quelquefois à peine a-t-on du monde pour servir diligemment le quart des pièces que l'on a en batterie; & il faut laisser toutes ces belles dispositions inefficaces malgré l'attention, la valeur, & la volonté d'un habile Commandant: une Place qui devrait résister quatre mois tout au moins, se rend dans quinze jours tout au plus: les Places ne content rien à l'ennemi: les munitions s'en conservent: il profite de l'Artillerie, & de tout ce qu'il y a dans la Place, tandis que l'Armée & les forces du Prince se détruisent, celles de l'ennemi se conservent, s'augmentent; ce qui l'anime, & lui donne tout le loisir & la commodité de faire la conquête des autres; quoi qu'on puisse dire contre la dépense qu'il en coûte, pour certaines provisions qui paroissent inutiles à ceux qui sont chargés de l'économie; ce n'est pas là le but des premiers Ingénieurs, & des premiers Généraux, qui ont fait bâtir les Places avec tant de dépenses, & tant de défenses; car le but véritable d'une Place, est de disputer un terrain pas à pas, & de le faire payer cher à l'ennemi à

mesure qu'il s'en rend maître ; afin que la longueur des Sièges, la fatigue de l'Armée, la perte des hommes, jointe aux maladies, & aux défections inséparables des attaques meurtrières, puissent donner le tems au secours, aux négociations, & aux préparatifs de la guerre dans le reste de l'état ; dès que les Places ne sont pas pourvues, & que les garnisons ne sont pas telles qu'elles devroient être : bien loin de tendre à ce but, elles tendent à un autre tout contraire, puisqu'elles ne coutent rien à l'ennemi, & qu'il en tire de grands secours par les provisions qu'il y trouve, & qui lui servent à prendre les autres.

## CHAPITRE SECOND.

*Des dérangemens qui empêchent aux Mobiles de suivre le Pointement des Pièces, & des moyens d'y remédier.*

SI l'on doit avouer que les règles que la théorie a données pour ajuster les tirs de nos bouches à feu, sont souvent démenties par l'expérience ; il faut aussi avouer qu'on prend rarement les précautions qu'elles indiquent ; on voudroit faire des épreuves, mais on s'y neglige d'une façon que lorsque les coups ne sont pas tels qu'on les attend, on ne peut jamais s'assurer si cela provient du défaut des principes qu'a enseigné la théorie, ou du défaut & de la négligence de la pratique : on se sert des poudres qui ne sont pas homogènes, de bombes & des boulets inégaux ; on refoule inégalement ; on a des affuts mal construits ; on donne un degré d'élévation pour un autre ; on assure mal la pièce sur ses coins de mire ; on suppose une pièce bien coulée qui aura quantité d'imperfections ; & l'on voudroit que la pratique répondît à la théorie : chose impossible ! nous devons examiner à présent en détail les accidens qui doivent faire varier les tirs des bouches à feu : nous ne parlerons plus de ce que fait la différence des poudres, de leurs inflammations, de leurs arrangemens & compressions, du refoulement, des inégalités du métal, de l'inégalité du calibre des mobiles par rapport à leurs pièces, parce que nous l'avons déjà traité amplement dans la première Partie ; il nous reste seulement à voir les moyens de remédier à ces accidens, autant

qu'il est praticable, & de connoître les défauts qui proviennent par le dérangement des plates-formes, l'emplacement des tourillons, & par les défauts des affus.

Lorsque la bombe est sur la plate-forme qu'on suppose bien nivelée, & sur son affus qu'on suppose parfait; mais que le noyau de la pièce n'étoit pas bien placé dans la chappe du moule, quand on l'a coulée; & la volée par conséquent ne se trouve pas bien partagée au milieu des métaux: ce qui fait qu'en prenant la rasantte AO (*Fig. 158.*) des métaux, sur la surface extérieure par le point A de sa lumière, l'axe de la pièce qui est toujours la ligne de direction, ne se trouve plus dans le plan du pointement; & pour lors le mobile, au lieu d'aller au point qu'on se propose, s'en éloigne, ou sur la droite, ou sur la gauche, selon la direction de l'axe de la pièce qu'il suivra toujours, tout le reste étant tel que la théorie le suppose, ce qui fait que l'on croit que le coup n'a pas répondu au pointement; pour éviter ce dérangement qui est très commun & très facile à remédier; il faut faire mettre un dégorgeoir bien droit à plomb dans la lumière de la pièce, & au rayon du Soleil réfléchi par le moyen d'un miroir ordinaire qu'on présente à sa volée, on reconnoît à la bouche si le dégorgeoir prend le milieu de la volée; & ensuite reconnoissant la lumière sur la plate-bande de la culasse, on la prend pour l'extrémité de l'axe de la pièce; on met un tondeau de bois à la volée bien ajusté à son calibre, dont on prend le centre; ensuite avec un perpendicule d'une soye unie & déliée, on fait passer la verticale ObF au centre *b* de la volée, & on prend le point O sur la plate-bande de la volée; lequel répond au point A de la lumière, si elle est bien placée, & représente le point de l'autre extrémité de l'axe de la pièce: la ligne AO sur la surface de la pièce est dans le plan de la projection; & par conséquent celle de sa direction.

Lorsque la lumière est mal placée, il faut corriger sur la plate-bande de la culasse, pour avoir un autre point N, qui représente l'extrémité de l'axe de la pièce, par lequel tirant un rayon visuel NOP au point O pris sur la volée, ce rayon sera dans le plan de la projection de cette pièce; & par conséquent celui de son pointement, *par la Géométrie.*

Il suit que si l'on fait passer une verticale Aa par le point *a*, & un autre OF par le point *b* des extrémités de l'axe de la volée d'une

pièce quelconque (soit que cet axe soit bien placé dans la pièce, soit qu'il soit mal placé dans la pièce), les points N & O pris sur les plates-bandes de la pièce, sont toujours dans le plan de sa projection; d'où il résulte évidemment que lorsque la plate-forme n'est pas nivelée, ou plus généralement, que par quelque autre manquement que ce soit, lorsque le rectangle Aa, bO n'est pas perpendiculaire à l'axe des tourillons de la pièce: ce rectangle sera cependant toujours dans le plan de la projection de cette pièce; & par conséquent le rayon visuel AO ou NO, sera toujours celui du pointement, en faisant abstraction de l'élévation de l'axe *ab* de la pièce.

Lorsqu'on reconnoit que les tourillons de la pièce ne sont pas horizontalement placés sur la plate-forme, d'où que cela provienne, si l'on ne peut y remédier, il faut faire passer une verticale Ob, aA, ou bM, aN, par le moyen d'un perpendiculaire par les extrémités de l'axe de la pièce; & pour lors le pointement AO ou NM, sera dans le plan de la projection.

L'on voit que si au lieu d'avoir pris les points N & M, on eût suivi la direction AO, le boulet fût allé à la droite du but, puisqu'il la déclinaison de l'axe NO vise à la droite du but R.

Si ce défaut provient seulement des métaux de la pièce, le coup est corrigé, & sera également juste, en faisant abstraction du recul; mais s'il provient des roues de l'affus, ou du panchement de la plate-forme, alors le pointement est incorrigible de ce côté; car il ne suffit pas de redresser la pièce en prenant la direction AO: au lieu de prendre la direction AO, il faut encore empêcher que le canon dans son recul, ne recule pas plus facilement du côté que la roue est plus basse (ou que la plate-forme panche), que du côté où elle s'élève (ou bien où la roue est plus haute); car si le boulet, comme nous l'avons vu *dans la première Partie*, est encore dans la pièce lorsque le balancement de la force mouvante qui le chasse agit contre la culasse de la pièce qui en produit le recul; il est évident que l'affus ayant plus de facilité à descendre qu'à monter, le mobile probablement se détournera de sa direction, & se portera du côté que la plate-forme est plus élevée; à moins qu'un autre accident ne corrige ce défaut par un autre opposé; car si par le défaut du boulet, ou de la charge, le centre de gravité du boulet n'est pas dans l'axe de la voûte de la pièce; il se peut faire qu'un défaut contraire précisément

égal corrige le précédent, & que ce coup fût juste ; ou si le défaut étoit encore de la même nature, il seroit encore plus faux, ou si le défaut étant contraire est plus grand que le précédent, le boulet au lieu d'aller à droit iroit à gauche ; mais toujours moins que si par le défaut du recul, il n'eût point été porté à droit, le frottement de l'affus sur les plates-formes par l'inégalité des surfaces qui se frottent l'une contre l'autre, peut aussi détourner la pièce de sa direction, ce qui est évident.

Lorsque l'axe des tourillons n'est pas perpendiculaire au plan de la projection de la pièce, par le défaut de l'encastrement sur l'affus, en corrigeant le coup par le moyen du rayon NM, le coup sera juste ; car tout le reste étant dans la précision de la théorie, la pièce reculera également, & par conséquent suivra la direction de l'axe qui est dans le plan de la projection : on entend ici que l'axe de la pièce soit parallèle à celui de l'affus, mais qu'un tourillon est plus enfoncé que l'autre, ce qui en dérange le nivellement.

Lorsque les tourillons ne seront pas perpendiculaires au plan *Ab* de la projection, par le défaut des roues inégales, & dont le centre est juste ; alors quoi qu'on corrige le coup par le rayon visuel NM, ainsi que nous venons de le dire, il est évident que tout le reste étant dans la précision de la théorie, la grande roue faisant plus de chemin que la petite dans son recul, détournera le mobile de sa direction MN, pour le porter du côté que se trouve la plus grande roue ; il est assez difficile de corriger cette inégalité, aussi bien que toutes celles qui proviennent d'une cause qui tend à détourner la pièce de sa direction dans son recul, comme ce seroit encore, si l'axe FG (*Fig. 159.*) des tourillons de la pièce, n'est pas perpendiculaire à l'axe AB du milieu des flasques de l'affus ; & que celui-ci ne le soit pas aussi à l'essieu CD de l'affus, comme aussi si l'axe des tourillons FG étoit oblique à l'axe de la pièce ; car pour lors il est évident que quelque pointement NM, dans la *Fig. 158.* que l'on prenne sur la pièce, ce rayon NM, ordinairement ne sera pas dans l'alignement MQ du recul ; & par conséquent le mobile se démontrera selon la direction MQ, au lieu de suivre la direction de l'axe de la pièce, ou celle de l'axe de l'affus.

Si les inégalités des métaux détournent la pièce dans son recul de la direction de son axe, comme nous l'avons vu dans la pre-

*mieré Partie*, l'on ne sçauroit y remédier non plus que dans tous ces cas, qui détournent les pièces dans leurs reculs de la direction de l'axe de la volée, à moins qu'on ne gêne les flasques & les roües par le moyen d'un chassix, ainsi que nous le verrons.

Lorsque les mobiles sont mal faits, & que leur centre de gravité est mal placé par rapport à celui de leurs figures, on ne sçauroit y remédier, à moins de faire enforte que ce centre se trouve dans l'axe de la direction de la volée des pièces, ou bien à moins qu'on ne connoisse l'angle d'inclinaison BAC (*Fig. 160.*) de la direction AFB, que doit prendre le mobile par la situation du centre F de gravité, avec la direction de l'axe AGC, qui passe par le centre de la figure du mobile, & qui devrait être dans le plan de la projection, ce qui n'est pas; car pour lors en le connoissant, au lieu de pointer au point C, il n'y a qu'à pointer par un angle d'inclinaison CAD au point D, en prenant la direction AD, au lieu de la direction AC; il est évident que ce changement n'apportant aucun obstacle au mobile, pour le détourner de sa direction AFB, il la suivra, puisque rien ne change dans la pièce, pour l'avoir pointée au point D, au lieu du point C, l'angle de déclinaison CAD étant égal à l'angle BAC par la supposition, la direction AFB par conséquent tombera sur AC où est le but, ce qui est évident, *par la Géométrie*; mais comme il est très-difficile de connoître, & de placer ce centre de gravité du mobile dans la pièce, on peut prendre patience lorsqu'on rencontre cet accident; car quelque règle qu'on suive, quand on ne connoit point l'emplacement du centre de gravité dans le mobile: ce point de gravité sera tantôt à droit, tantôt à gauche, d'autres fois se trouvera placé juste dans la pièce: de sorte que quoique même on se serve du même boulet ou de la même bombe, de quelque diligence qu'on use, à moins que la fortune ne s'en mêle, jamais les directions ne seront égales, quoi qu'avec un même pointement; mais en se servant du même mobile avec grande attention, & qui soit d'un calibre bien ajusté à la pièce: si cela arrive, on peut conclure que cela provient du centre de gravité du mobile mal placé dans la pièce.

Puisque cela est ainsi, l'on voit qu'on ne sçauroit trop prendre de mesures pour s'assurer d'avoir des boulets & des bombes parfaitement bien coulées, & égales pour chaque calibre.

Dans les chambres des mortiers, ou généralement dans les



chambres des pièces, dont le calibre de la chambre est différent de celui de la pièce : si l'axe de la pièce n'est pas précisément dans l'alignement de l'axe de la chambre, les coups n'en seront jamais justes ; mais comme la situation des deux axes ne varie jamais, si l'on se sert du même mobile, & que tout le reste soit dans la précision de la théorie, alors il est facile d'y remédier ; car il n'y a qu'à pointer l'axe de la volée de la pièce au point M, de sorte que l'angle DAC soit égal à l'angle CAM ; il est évident pour lors, par la *Geométrie*, que la direction AD, que le mobile prend, par ce défaut tombera sur la direction AC, qui conduit au but C.

De sorte que si un mortier fait toujours détourner la bombe du même côté, nonobstant les précautions que l'on prend pour toutes les conditions requises à un bon pointement, on peut conclure que l'axe de la chambre n'est pas aligné avec celui de sa volée : ordinairement l'obliquité de l'axe de la chambre fait que cet axe n'est pas perpendiculaire à l'axe des tourillons ; & parce que cet axe des tourillons doit être ordinairement perpendiculaire à la direction du recul de l'affus ; il suit évidemment que le mortier reculera ordinairement du côté opposé à celui où va tomber la bombe, parce que l'affus doit suivre la direction de la bombe même dans son recul AP : il est évident que si la bombe va à la droite du but C en D, l'affus par la direction AP ira à la gauche du côté opposé.

Si les mobiles ne sont pas d'un même poids ni d'un même calibre, il est très difficile d'y remédier ; cependant si les boulets ne sont pas de calibre, & qu'ils aient trop de vent, ce qui est fort pernicieux pour les pièces, & les rend d'abord fausses & évasées par le long & continuél balottement du boulet dans la volée, qui à son débouché se peut détourner en tout sens, par toutes les directions infinies qu'on peut prendre dans la solidité d'un cône tronqué ABC (*Fig. 162*), par les angles des réflexions, selon les angles d'incidence des balottemens du boulet sur le bord de la volée à leur débouché : si cela arrive cependant, il n'y a d'autres remèdes que de les envelopper avec du linge, du gros drap, ou de la peau, afin que le centre de gravité se trouve dans l'alignement de l'axe de la pièce ; l'on peut remarquer l'impression des boulets sur la surface de la volée, après avoir tiré plusieurs coups de suite avec des boulets qui ont trop de vent.

Quant

Quant aux bombes, lorsqu'elles ont trop de vent, il faut mettre des éclisses de bois au lieu de la terre, quand il s'agit de tirer avec plus de précision: de sorte que leur centre de gravité, qu'on suppose dans l'axe de leur figure, soit dans l'axe du mortier.

Lorsque les bombes ne sont pas d'un poids précis, pourvu que leur calibre soit juste, il est facile d'y remédier en mettant dans la charge du sable, ou du plomb, pour en égaliser le poids.

Si les coins de mire ne sont pas affermis, il est évident que les portées ne seront jamais précises par rapport aux distances; car le mobile fera quelquefois le haut, d'autres fois le bas, & quelquefois il atteindra le but de sorte qu'on sera toujours obligé de tâtonner; ce défaut est beaucoup plus considérable pour les mortiers, que pour les canons; car si l'on tire par les basses élévations, & que le mortier se soulève, les portées sont beaucoup plus grandes qu'on ne le suppose, si l'on tire par les hautes élévations; & si les bombes partent encore sous une plus grande élévation, par le soulèvement du mortier, elles sont beaucoup moindres, qu'elles ne le devroient être; puisque outre le retardement de la vitesse de l'impulsion, qui est dans la raison des  $(\frac{22}{9})$  quarrés, des Sinus des élévations, elle diminue encore dans la raison des  $cs - \frac{22}{9}$ . *Seconde Partie. Section troisième.*

Pour éviter ce défaut, il faut premièrement affermir les plates-formes des batteries sur un fonds solide, autant qu'on le peut, & faire un double rang de poutrelles ou de gros madriers; en second lieu il faut avoir des mortiers chargés de métal, sur tout pour la dotation des Places, où il est important d'avoir des mortiers excellens pour leurs défenses, qui puissent porter juste sur les batteries des assiégés; 3°. Il faut avoir des affus lourds proportionnés au poids des mortiers, & à la secousse de la charge; 4°. Il faut s'assurer que les coins de mire ne varient point, & que l'on puisse fixer le mortier d'une manière inébranlable sous toutes les élévations possibles.

Si nous réfléchissons sur toutes ces conditions, nous avouons que de la façon que sont faits aujourd'hui les affus des mortiers, il semble qu'on n'y ait eu aucun égard; car les uns sont faits d'une manière qu'on ne peut pointer le mortier, que sous les élévations depuis l'angle de 25 degrés, jusqu'à celui de 90, les autres ne

peuvent même tirer que depuis 45 à 90, par l'élévation des crapaudines, ou des coussinets qui n'en permettent pas davantage ; de sorte que s'il est question de tirer par les basses élévations, ou de tirer par des directions horizontales ou abaissées, on ne peut plus l'exécuter avec ces sortes de mortiers, ils sont presque tous faits d'une façon, qu'on n'est jamais assuré du degré sous lequel on veut faire partir la bombe : voilà sans doute le sujet pour lequel les gens d'une simple pratique décrivent la théorie de toutes les règles qu'on peut leur donner ; parce qu'ils trouvent que c'est presque aussi-tôt fait de tâtonner dans l'occasion, que de s'en servir ; ce qui ne leur arrive que par leur propre négligence à exécuter les règles qu'on leur donne, en prenant de plus sages précautions ; il paroît que l'invention des premiers affus de mortier (eu égard à cette considération) étoit plus parfaite que la nôtre ; car au moins on pouvoit donner toutes les élévations qu'on vouloit au mortier, mais on n'avoit pas pris assez de précautions pour s'en assurer, & pour les affermir : je propose une façon d'affus pour les mortiers, laquelle est solide, & avec lesquels on peut tirer par tous les degrés d'élévation depuis 0 à 90 degrés, sans craindre aucune variation, & même par des directions abaissées, autant qu'on peut en avoir besoin dans la pratique.

Quant aux pièces de canon, il est facile de les assurer sur les affus, il y a peu de changement à faire ; il suffit d'empêcher la pièce de s'aboucher, & d'empêcher les coins de mire de s'échapper de dessous la culasse ; car à mesure que la culasse s'appuie sur le coin de mire DGF (*Fig. 163.*), par l'effort de la force motrice qui doit chasser le boulet de la pièce, le coin s'échappe en s'approchant du point K, c'est la raison pour laquelle malgré le pointement d'un bon Canonier, l'on voit tant de coups extravagans & qui sont le haut.

Si l'on réfléchit sur ces deux accidens, nous avoüerons aussi de bonne foi qu'il semble qu'on n'y ait pas pensé ; car de la façon que sont faits les coins de mire aigus, de manière que les pièces n'appuient que légèrement dessus un seul point, l'on voit d'abord qu'il est impossible de s'assurer d'un coup juste, & que cela dépend bien autant pour le moins de la fortune du Pointeur que de son adresse ; puisque deux coups également pointés par le même Canonier, & également chargés avec une même pièce, sont si différens l'un de l'autre ; l'un sera juste, & l'autre s'échap-

pera en-dessus du but ; le troisième au contraire fera le bas , & donnera à terre , sans qu'il y ait aucune différence dans les pointemens & dans les charges ; bien plus quelquefois un coup qui dévroit être trop élevé va donner à terre , tandis que celui qu'on peut juger devoit faire le bas , passera au-dessus du but lorsqu'on tire à la distance de 200 toises de France.

Pour éviter cet inconvenient , qui est très commun & facile à remédier , il n'y a qu'à faire les enchassemens des tourillons des pièces en-deça du but des flasques des affus de deux calibres de la pièce de plus qu'on ne le pratique ordinairement , aussi bien que celui de l'essieu de l'affus ; & faire une coulisette dans les flasques , afin de pouvoir y mettre un coussinet d'appui sous le ventre de la pièce après qu'elle est pointée ; ce qui lui empêchera de faire le bas , il faut faire à l'entretoise KFMN (*Fig. 164.*) de la culasse , sur lequel les coins de mire appuyent un retient AFK , pour que le premier coin de mire ADG ne puisse s'échapper en arriere ; il faut donner outre cela peu de chute 2B au coin de mire , afin que la culasse de la pièce appuie dessus plus rudement , & faire les coins de mire aussi larges que l'entretoise du repos est longue ; de sorte que  $GC = EN$  , afin qu'il ne puisse se détourner ni à gauche ni à droite , la figure seconde montre les changemens qu'on a fait aux affus de canon , aussi bien que leur description ; j'en ai fait l'expérience , elle m'a parfaitement réussi avec des pièces qu'on ne pouvoit regler sans cette précaution.

Quoique cette précaution ne soit pas absolument nécessaire ; pour toutes sortes de pièces , on ne risque rien de la prendre dans tous les affus , & si elle n'est pas toujours utile , elle ne peut jamais nuire.

Quant aux dérangemens occasionnés par une cause quelconque qui détermine la pièce à reculer d'un côté plutôt que de l'autre , il faut faire un chassis qui la gêne , & l'oblige toujours à reculer selon la ligne de direction du pointement ; bien entendu que l'axe du milieu de l'affus soit parallele au rayon du pointement ; on trouve la description , les dimensions & l'usage de ce chassis à la fin de ce volume (*Fig. 171.*) : quoique le rayon visuel du pointement ne soit pas parallele à l'axe du milieu de l'affus : le chassis en gênant la pièce dans son recul , fait toujours que l'axe de la pièce recule parallelement , & rend les détournemens insensibles , comme on le peut voir dans la description du chassis ; on ne

ſçaitroit pourvoir aux dérangemens cauſés par la diverſité des inflammations des charges, quoi qu'avec une même & précife quantité de poudre homogène, qu'en ſe ſervant des chambres ſphériques toujours pleines pour les mortiers, & d'une poudre dont la charge de la hauteur d'un ſeul calibre ſoit ſuffiſante pour les canons; on trouvera à la fin de ce volume la deſcription, les dimensions des canons & des mortiers, & celles de leurs affus: il eſt libre à chacun d'en juger comme il trouvera à propos: je m'en rapporte aux expériences des Savans & Experts, à qui je les propoſe pour la proſpérité des armes des Princes Chrétiens, à la gloire de Dieu & de ſon Eglife.

## EXPLICATION DE L'AFFUS DES MORTIERS.

*Figures 165, 166 & 167.*

**L** A Figure 165, représente le plan de cet affus, dont voici l'explication.

- A** Encastrement du poteau qui ſoutient la poutre au travers de laquelle paſſe la vis meſurée qui élève ou abaïſſe le mortier.
- C** Encastrement des gardes qui archboutent les poteaux.
- DD** Grosses poutres qui ſont jointes au maſſif de l'affus en forme de chaſſis, par des boulons qui traversent tout le maſſif de l'affus, les poutres ſupportent les poteaux.
- EE** Maſſif de l'affus compoſé de deux groſſes poutres jointes enſemble, & liées avec des liens, ou des bandes renforcées, & jointes aux deux poutres EE par des boulons.
- F** Encastrement ou arrondiffeſſement dans le maſſif de l'affus, pour que le ventre du mortier n'empêche point qu'on le puiſſe pointer par des directions horiſontales ou abaïſſées.
- G** Madriers qu'on ajoure ſur le devant de l'affus, pour y pouvoir appuyer deſſus des madriers ou ſemelles pour ſoutenir les coins de mire.
- H** Couliffes pratiquées dans ces madriers G, & dans les poutres DD, pour y pouvoir introduire une planche qu'on met verticalement, afin de pouvoir gêner la tête des coins de mire contre cette planche, crainte que l'effort du mortier ne les

dérange: de sorte que le mortier se trouve de cette façon engagé & affermi entre la vis *d*, & les coins de mire; & l'on peut toujours reconnoître si le coup est parti sous l'élévation déterminée.

*Explication de la Figure 166.*

Cette Figure représente la vûe de la partie du devant de l'affus qu'on a coupé selon la section AB de la Figure 165 du plan de l'affus: & comme on a marqué des mêmes caractères les parties des madriers P, on reconnoitra que DD sont les deux poutres qui avancent sur le devant de l'affus.

G Sont les retiens faits dans le madrier P, pour soutenir les madriers M, qui supportent les coins de mire.

H Sont les coulisses pratiquées dans la poutre D, & dans les madriers P, la Figure montre comme les planches peuvent y être introduites aussi bien que leur usage.

F Arrondissement dans le massif pour que le mortier puisse librement s'élever & s'abaisser.

On a fait trois différens retiens g, afin de pouvoir hausser & baisser les coins de mire, à mesure qu'on élève ou qu'on baisse le mortier; il y a aussi deux coulisses, pour que les planches qu'on y introduit verticalement, soient plus proches des coins de mire. Je ne propose cet affus que pour faire des épreuves assurées, ou pour des occasions où il faut tirer des bombes avec une grande précision.

*Explication de la Figure 167.*

L Gardes qui archboutent les poteaux & les flasques même.

M Corps de l'affut de deux grosses poutres bien liées ensemble, ou même d'une seule poutre s'il se peut, lequel est joint aux deux poutres NN, par de gros boulons qui le traversent entierement, & débordent de part & d'autre des poutres NN, pour enbarrer en batterie & hors de batterie.

La partie NP des deux poutres NN, qui avance au-devant & au derriere de l'affut, sert à lui donner un plus grand empattement & à le rendre plus solide.

O Levier avec lequel on embarre dans l'écroue F, pour Bbb

ramener le mortier, & lui donner le degré précis d'élévation par le moyen de la vis mesurée *d*.

Lorsqu'on n'est pas pressé, on peut ramener le mortier avec cette vis, avec un seul homme.

- R Boulons qui servent à embarrer & à flasquer pour pointer le mortier.

### *Explication de la Planche 17. Part. III.*

Figure 168. Flasque d'un affut de canon de vingt-quatre livres de France, où l'on voit le changement qu'on y fait à la tête de l'affut, pour y pouvoir mettre un coin d'appui sur le devant de la pièce.

- AA Vue d'un flasque d'un affut à canon avec ses mortaises.

bb On a marqué par un *b* l'enfoncement & l'encastrement que l'on doit pratiquer à la tête de l'affut AD, pour y pouvoir placer un plateau ou espee de semelle qui soutient les coins de mire qu'on met sous le devant de la pièce, pour lui empêcher d'aboucher & de faire le bas; ce plateau est de la largeur de l'entretoise de volée, & de la longueur *bb* de l'encastrement.

- ABD Tête de l'affut plus longue de deux calibres de la pièce, de plus qu'on ne le pratique ordinairement.

EF Encastrement de l'essieu de l'affut qu'on a reculé également de deux calibres de plus qu'à l'ordinaire.

On ne représente pas l'affut entier, parce que cela est inutile.

Quant au changement que je propose à faire aux coins de mire sous la culasse, on a vu dans la Figure 164, qu'on y laisse un rebord sur l'entretoise du repos GG, pour retenir le premier coin de mire, crainte qu'il n'échappe en arrière; & que la largeur des coins de mire doit être égale à la longueur de l'entretoise, pour qu'ils ne chancelent point: sur toutes choses il faut avoir attention de faire les coins de mire selon l'endroit qu'on veut battre, en ne leur donnant que l'inclinaison suffisante à pouvoir élever ou abaisser le pointement 5 à 6 toises plus haut ou plus bas que le but qu'on veut battre: ce qui suffit & au-delà, & fait que la pièce est plus ferme sur son coin de mire.

*Explication des figures des Canons 169 & 170.*

Cette figure n'est pas pour donner une juste épaisseur des canons ; car pour en fixer les dimensions, il faudroit avoir trouvé une poudre telle qu'on l'a proposée, parce qu'à mesure que les poudres seront moins fortes, il faudra en augmenter la charge ou diminuer les distances des batteries : ainsi cette figure sert seulement à faire voir l'avantage qu'on tireroit de cette poudre & de ces pièces, dont les portées avec des charges homogènes seroient beaucoup plus égales.

On a aussi augmenté le poids du bouton, & on l'a allongé pour donner plus de pesanteur à la culasse, afin que la pièce soit plus solide sur ses coins de mire.

On ne condamne pas pour cela les autres pièces longues qu'on pourroit faire, si l'on avoit cette poudre plus forte, comme on les fait, en les chargeant avec notre poudre ordinaire ; mais on prétend seulement que les pièces seroient beaucoup plus justes, & seroient d'une grande utilité dans l'exécution, par l'avantage qu'on y trouve dans les munitions qu'elles consomment de moins ; & par la justesse & par l'égalité de leurs coups, dont il faudroit un nombre beaucoup plus moindre pour un même effet, qu'avec les pièces & les poudres ordinaires : le reste de l'explication pour les dimensions des pièces, se trouve dans le discours suivant.

*Dimensions des Canons des Places.*

Figure 169. Gros canon pour les assiégés dans une place. Cette méthode est générale pour toutes les pièces qui ne sont point coulevrinées.

Longueur du canon de l'extrémité du bouton à la bouche, . . . . . calibres, 17

Longueur de la volée, depuis le fond de la chambre jusqu'à la bouche, y compris le demi calibre d'arrondissement du fond de la chambre, . . . . . calibres, 12  $\frac{1}{2}$

Épaisseur du métal à la culasse, sur toute la longueur du premier renfort parallèle à la volée, calibres, 1  $\frac{1}{4}$

Épaisseur à la bouche du canon, . . . . . calibres,  $\frac{3}{4}$   
Bbb ij



Le second renfort est une ligne parabolique.  
 Longueur du premier renfort, compris le demi  
 calibre d'arrondissement du fond de la char-  
 ge, qui est en demie sphère, . . . . . calibres,  $5 \frac{1}{2}$ .  
 Hauteur de la charge de poudre, y comprise la  
 demie sphère, . . . . . calibres,  $1 \frac{1}{2}$   
 Distance des tourillons de la fin du premier ren-  
 fort, . . . . . calibres, 1  
 Longueur & grosseur des tourillons, . . . . . calibres, 1

### *Dimensions des Pièces de Campagne.*

Figure 170. Canon de Campagne pour les assiégeans. Cette construction est générale pour tous les calibres différens des pièces qui ne sont point couleuvrinées.

Longueur du Canon depuis le bouton jusqu'à  
 la bouche, . . . . . calibres, 15  
 Longueur du Canon du fond de la volée jus-  
 qu'à la bouche, . . . . . calibres,  $10 \frac{1}{2}$   
 Epaisseur à la culasse, . . . . . calibres,  $1 \frac{1}{8}$   
 Epaisseur à la fin du premier renfort, . . . . . calibres,  $1 \frac{1}{8}$   
 Epaisseur à la bouche, . . . . . calibres,  $\frac{2}{3}$

Le second renfort est une ligne parabolique.  
 Longueur du premier renfort, compris l'arron-  
 dissement du fond de la charge de poudre,  
 compris la demie sphère, . . . . . calibres,  $5 \frac{1}{2}$   
 Distance des tourillons de la fin du premier  
 renfort, . . . . . calibres, 1  
 Longueur & grosseur des tourillons, . . . . . calibres, 1  
 Hauteur de la charge de poudre, comprise la  
 demie sphère, . . . . . calibres,  $1 \frac{1}{2}$

### *Explication de la Planche 18. Part. III.*

Figure 171. Vûe du châssis sur sa plâtte-forme, pour regler la pièce dans son recul, & l'empêcher de se détourner sensiblement de sa direction.

AA Platte-forme dans laquelle on distingue les madriers & les clouds qui les attachent aux poutrelles BB.

- BB** Poutrelles qui soutiennent la platte-forme, où l'on voit en même tems le profil de la platte-forme : ces poutrelles sont levées & fixées sur un madrier **ZZ**.
- CC** Poutrelles du chassis qui gênent & emboëntent, pour ainsi dire, les jantes de la roüe de l'affût, en formant une espee de coulisse, le long de laquelle les roües avancent ou reculent en droite ligne.
- D** Entretoise de liaison qui sert à assembler les poutrelles **CC** du chassis, & en même tems à soutenir la queue de l'affût dans son recul.
- E** Autre entretoise d'assemblage du chassis : dans le milieu de cette entretoise il y a un trou au travers dans lequel passe la cheville ouvriere.
- F** Cheville ouvriere du chassis, sur laquelle le chassis tourne lorsque par le moyen des cabestans on veut pointer à droite ou à gauche : cette cheville est enfoncée sous terre, & jointe à une poutre qui est sous terre.
- GG** Poutre enfoncée dans la terre retenuë par des piquets bien enfoncés, afin que la cheville ouvriere ne s'ébranle point.
- H** Tête platte & quarrée de la cheville **F**, laquelle tête s'enfonce & s'enchasse dans la poutre **GG**, où elle est attachée avec quatre vis avec leurs écrouës, pour qu'elle soit plus ferme.
- ii* On a marqué par un *i* tous les piquets qui affermissent la poutre **GG**.
- K** Coins de retient qui étans curvilignes, retiennent insensiblement la rouë, & l'empêchent de reculer, & la remettent d'abord en batterie d'elle-même : de sorte que si l'on arrête sur l'entretoise par le moyen d'un bouton le coin de mire sous la culasse de la pièce, elle se trouvera d'abord pointée, & portera toujours au même but son boulet ; on ne met ce coin de retient **K**, que lorsqu'on veut tirer vite ment.
- LL** Coins de retient qui servent d'heurtoir, pour empêcher que la pièce en retombant en batterie ne sorte du chassis en avant.
- MM** Poutrelles qui servent à guinder la queue de l'affût, en formant une espee de boîte ou de coulisse, de sorte qu'elle recule toujours en ligne droite.
- N** Poutrelle qui sert à retenir la queue de l'affût lorsque la

pièce, par la violence du recul, a traversé le coin de retient K, & empêche que la pièce ne sorte de son chassis.

P Anneau attaché au chassis, pour que la corde puisse le détourner selon le pointement qu'on veut faire.

Q Corde qui traverse dans l'anneau du chassis.

R Piquet où l'on arrête le brin de la corde Q.

S Cabestan.

T Levier pour embarrer dans le tour du Cabestan.

Par le moyen de ces deux Cabestans on flasque la pièce; avec cette attention que si la pièce doit être détournée sur la droite, il faut abattre au Treuil de la gauche, & à mesure qu'on abbat au Treuil de la gauche, il faut que celui du Cabestan de la droite lache insensiblement la corde X: & dès que le Canonier pointeur trouve le pointement, on arrête le chassis par le moyen d'une vis en bois qui enfonce. Si le coup est juste, on continue à tirer sans repointer la pièce; s'il n'est pas bon, on retourne flasquer jusqu'à ce qu'il soit juste. L'on ne propose ce chassis que pour des occasions pressantes où il faut un feu continuel & tirer sur un même but. On voit évidemment que le recul est toujours le même; & par conséquent la pièce ne sçauroit être détournée de sa direction par les défauts du recul.

### *Explication de la Planche 19. III. Part.*

La Figure 172, représente un mortier de 6 pouces à grenades royales, dont la chambre sphérique contient quatre onces de poudre.

A Piece de rosette pure bien corroyée qu'on peut pratiquer dans toutes les pièces d'Artillerie; elle sert à conserver la lumière, parce qu'elle résiste davantage; on l'ajoute dans le moule lorsqu'on le construit.

Je n'ai pas réglé l'épaisseur des mortiers, & les figures ne sont pas tout-à-fait exactes, parce que cela dépend des qualités des métaux & des forces des poudres qu'on ne sçauroit déterminer que par des expériences que chacun doit faire relativement au métal & à la poudre dont on se sert: & d'ailleurs ceci n'est qu'une ébauche de ce que je dois traiter plus amplement dans le second volume. J'ai seulement donné ces figures ici, pour voir la diversité de chambre qu'on pourroit faire pour chaque calibre.

On ne propose ces façons de chambre que pour s'assurer d'une plus grande justesse ; on ne condamne pas pour cela les mortiers faits différemment ; mais on veut seulement faire voir qu'ils sont moins justes , & qu'ils donnent des portées moins égales avec des charges égales , lorsque les chambres ne sont pas totalement remplies.

Figure 173. Mortier de 6 pouces à grenades royales , dont la chambre sphérique contient 8 onces de poudre.

Figure 174. Mortier de 6 pouces à grenades royales , dont la chambre sphérique contient une livre de poudre.

Figure 175. Mortier de 9 pouces , dont la chambre sphérique contient 8 onces de poudre.

Figure 176. Mortier de 9 pouces , dont la chambre sphérique contient une livre & demi de poudre.

Figure 177. Mortier de 9 pouces , dont la chambre sphérique contient deux livres de poudre.

#### *Explication de la Planche 20. III. Part.*

Figure 178. Mortier de place de 12 pouces , dont la chambre sphérique contient deux livres de poudre.

Figure 179. Mortier de place de 12 pouces , dont la chambre sphérique contient trois livres de poudre.

Figure 180. Mortier de place de 12 pouces , dont la chambre sphérique contient quatre livres & demi de poudre.

#### *Explication de la Planche 21. III. Part.*

Figure 181. Mortier de 17 pouces , dont la chambre sphérique contient six livres de poudre.

Figure 182. Mortier de 17 pouces , dont la chambre sphérique contient dix livres de poudre.

Figure 183. Mortier de 17 pouces , dont la chambre sphérique contient quinze livres de poudre.

## EXPLICATION

De l'Instrument universel pour le Jet des Bombes, & des Figures qui y sont relatives.

*Planches 22. 23. & 24. III. Partie.*

C'EST le sort de toutes les inventions de n'être pas exemptes de changement dans leurs commencemens: l'on en trouve quelques-uns dans ces Instrument, ainsi qu'on peut le remarquer par les Figures. Ces changemens tendent à le rendre plus commode & plus universel pour toutes les opérations dont un Officier d'Artillerie peut avoir besoin pour le jet des Bombes, comme pour mesurer les distances, & placer semblablement les plans qu'il veut frapper.

L'on peut prendre les dimensions sur l'Echelle de 12 pouces, pied de Roi, au bas de la planche 23. Part. III. Cette échelle sert seulement pour les Figures 184, 186, 187, 188, 189; les autres Figures 185, 190, 191, 192, 193, 194, 195, 196, n'ont point d'échelles.

La Figure 184, représente le limbe HGF de 18 pouces  $\frac{1}{2}$  de diamètre; il est posé sur une carcasse de bois d'arcajou, parce que de cette grandeur il auroit été trop pèsant, si tout l'Instrument eût été de cuivre.

Ce limbe est divisé en demi degré, & chaque demi degré est subdivisé de 5 en 5 minutes, par le moyen des cercles concentriques & des transversales, ainsi qu'on peut le voir de F en R; le reste du demi cercle de cette figure n'est divisé que de 5 en 5 degrés, parce que cela suffit pour l'intelligence de ces divisions.

ML est une bande de cuivre qui joint les deux extrémités du limbe, pour empêcher qu'il ne s'ouvre & se dérange. AB est aussi une autre lame pour gêner le limbe, & le fortifier contre les efforts du bois de la carcasse, au cas qu'elle fût tourmentée. NO & QP, sont des traverses qui sont enchâssées dans le limbe de bois CBD de la carcasse, pour la contenir d'avantage.

La

La Figure 186. représente la surface inférieure de l'Instrument opposée à celle de la figure 184. En voici l'explication.

- A Centre du demi cercle armé d'une plaque de cuivre, afin qu'il ne puisse se décentrer.
  - V Vis de cuivre pour serrer le limbe de cuivre contre sa carcasse, par le moyen des écroues qui sont attachés en dedans au limbe de cuivre.
  - RR Plaque de cuivre à laquelle est attaché le pied du demi cercle représenté par la figure 187 : ce pied entre dans la genouillere, fig. 189. Cette genouillere s'enchasse dans le pied à trois branches NM, représenté par la fig. 188.
  - Y Vis qui attache la plaque RR à l'Instrument.
  - X Centre de gravité de l'Instrument, c'est-à-dire du demi cercle.
  - CC Pinules attachées à la surface inférieure du demi cercle : ces pinules sont renversées verticalement, quand on pose le demi cercle horizontalement.
  - D Vis qui attache les pinnules à la carcasse.
  - La figure 187. représente cette plaque RR.
  - La Figure 188. représente le pied à trois branches.
  - NM Est la partie qui entre dans la genouillere (Fig. 189.) dans laquelle SS, (Fig. 187.) tourne en tout sens.
  - V Cheville ou vis qui serre le globe SS, pour affermir l'Instrument.
  - O Autre vis qui serre contre le cylindre NM de la figure 188, pour l'empêcher de tourner à l'entour.
  - La Figure 185. représente l'alidade HF avec la lunette AB, à foyer mobile.
  - EE Pinules.
  - F Plaque qui attache la pinule E à la regle HF.
  - G Vis qui serre la plaque à la regle.
  - C Pièce à laquelle sont attachées les deux foyes croisées qui passent par le foyer.
  - V Vis qui sert à remuer les croisées. Cette pièce est connue, il est inutile d'en parler davantage.
- Pour verifier si la lunette est parallele à la regle, il faut qu'en bornoyant par les pinules E, (Fig. 185.), on voye le même objet que l'on voit vis-à-vis de l'interfection des deux foyes, en bornoyant par la lunette DB. La pièce C, sert à ajuster le foyer

Ccc

de la lunette, pour que cela se rencontre ainsi.

La Figure 190. représente le carton CBD, qu'on met dans le demi cercle CBD (Fig. 184.), sur lequel on trace les plans inclinés, & les objets qu'on veut frapper, semblablement comme ils sont sur le terrain; ainsi que nous l'avons déjà expliqué.

La Figure 191. représente l'alidade qui trace la parabole. A est le centre de l'Instrument.

L'alidade s'enchasse au travers de la cheville A de l'Instrument; (Fig. 192.) qui entre dans le trou A de cette alidade: elle est divisée en 23 parties égales, chacune desquelles est soudivée en 16 parties égales sur la ligne CC.

La ligne DD est divisée selon la suite des carrés 0, 1, 4, 9, &c. des parties égales; c'est-à-dire  $\frac{1}{16}$ ,  $\frac{4}{16}$ ,  $\frac{9}{16}$ , &c. d'une des parties égales 1, 2, 3, &c. Les éguilles sont égales à ces parties  $\frac{1}{16}$ ,  $\frac{4}{16}$ , &c.

La Figure 192. représente l'Instrument posé horizontalement lorsqu'on veut s'en servir comme d'un demi cercle gradué: le bord HC, DF, sert à mettre plusieurs cartons lorsqu'on veut s'en servir comme d'une planchette graduée, avec la seule alidade HF, (Fig. 185.)

EV Pinules fixes sur le diamètre du demi cercle.

MG Pied à trois branches.

On peut aussi se servir de cet instrument en qualité de planchette ordinaire, avec la même alidade qu'on ne traverseroit pas sur la cheville AM: ce qui est évident sans autre explication.

La Figure 193. représente la partie AB inférieure de la règle HF (Fig. 185.), ou de l'alidade AB (Fig. 191.), à laquelle il y a un ressort de cuivre RR, qui affermit les alidades contre le bord du limbe de la carcasse de l'Instrument, par le moyen d'une vis qui appuie contre une lame L de cuivre.

La Figure 194. représente la vis qui serre l'alidade AB (Fig. 191.) ou FH (Fig. 185.), contre le centre A du demi cercle: cette vis doit entrer dans la cheville A (Fig. 192.), de la pièce du centre de l'Instrument, laquelle est percée & tarodée pour cet effet.

On voit par la Figure 195. la façon dont les éguilles OL s'accrochent à l'alidade AB (Fig. 191.), il y a un petit crochet O, qui passe dans la cheville E de la figure 191, qu'il y a à chacune des divisions égales sur la ligne AC. La raison de ce changement (car je les avoit fait percer d'abord) est, qu'il est trop difficile de ma-

nier l'alidade, au lieu que de cette façon on accroche les éguilles lorsque l'alidade est déjà placée sur l'Instrument, & on les ôte lorsqu'on veut ôter l'alidade, ce qui est beaucoup plus commode.

La Figure 196, représente l'Instrument posé verticalement sur son pied: ML est le carton qu'on y met pour y placer semblablement les buts qu'on veut atteindre.

On ne se sert pas ordinairement de l'alidade BD, & de l'alidade AC ensemble: car l'alidade BD, n'est que pour prendre les distances des objets & leurs positions, par rapport à la batterie qu'on suppose au point A, & l'alidade AC est pour trouver les deux paraboles qui passent par ce point, comme nous l'avons vu. Ces deux pièces s'embarrasseroient trop si on les joignoit ensemble: on ne les représente ainsi que pour faire voir comme elles doivent être placées l'une & l'autre sur l'Instrument. On pourroit aussi se dispenser d'une lunette, mais elle ne nuit point quand on veut en faire la dépense. J'ai déjà fait voir les avantages de cet Instrument sur tous ceux qui lui sont équivalens.

Il me reste encore à démontrer comme l'on peut trouver la force absolue du choc, & l'angle d'incidence du mobile sur un plan incliné, de quelque façon qu'il le soit, par rapport au point A de la batterie.

Soit le plan incliné MN (Fig. 191.), qu'on ne peut frapper que par une parabole AP 14, au point 14, par la direction AE; on demande quelle est la direction du choc, la force absolue du choc, & l'angle d'incidence sur le plan MN.

Après avoir placé le plan déterminé MN, semblablement sur l'Instrument, comme il est sur le terrain, par les règles de la *Geométrie*, en se servant de l'Instrument même (Fig. 192. & Fig. 196.) je cherche la parabole AP 14, qui peut frapper sur ce point 14; je tire la parallèle R 14 à l'horizontale: j'éleve sur le point R (qui est le centre ou le milieu de cette amplitude de la parabole par rapport au point 14) la perpendiculaire PR, laquelle passera par le sommet P de cette parabole: faisant RS double de l'abscisse PR, elle sera la soutangente, comme je l'ai démontré par la nature même du mouvement uniforme, & comme on le démontre aussi par la propriété de la parabole: or, puisque cette ligne RS est soutangente, la ligne S 14 sera la tangente de la parabole au point 14, & par conséquent la direction du mobile sur ce point 14.

Nous avons dit que les chocs absolus sont à chaque instant dans

Cccij



la raison de la vitesse que le mobile a dans cet instant ; c'est-à-dire de l'espace  $F 14$ , qui est compris entre la pointe de l'éguille qui passe au point  $14$  à l'autre éguille qui lui est immédiatement supérieure ; donc je peux prendre cette ligne  $F 14$ , pour la force absoluë du choc sur ce point. Et décrivant avec cette ouverture  $F 14$  un arc de cercle jusqu'à ce que cet arc coupe la tangente  $S 14$ , il est évident que la ligne  $OL$  lui étant égale, sera aussi l'expression de ce choc, aussi bien que sa direction : il ne reste plus qu'à tirer du point  $O$ , la perpendiculaire  $OL$  sur le plan incliné  $MN$  ; cette perpendiculaire sera l'expression de la force relative du choc sur ce plan ; ce qui est évident , puisqu'elle est le Sinus de l'angle d'incidence  $O, 14, L$ , du mobile sur le plan incliné  $MN$ , par rapport au Sinus total  $O 14$ , qui représente la force absoluë du choc.

En portant sur une échelle la distance  $OL$ , j'ai la force relative du choc , aussi bien que la force absoluë , en y portant la ligne  $O 14$ , & mesurant l'angle  $O, 14, L$ , j'ai l'angle d'incidence du mobile sur ce plan ; ce qui étoit proposé.

On conçoit facilement qu'à quelque point  $A, 2, 3, 4, P, 14$ , &c. que fût placé le but, & quelque inclinaison déterminée différente de l'inclinaison  $MN$  qu'eût eu le plan, en opérant de la même manière, on eût également eu la force du choc absoluë & relative , aussi bien que l'angle d'incidence.

Pour une plus grande facilité, il faut ôter de l'Instrument l'alidade des éguilles, après avoir marqué le point  $S$  & le point  $14$ , afin d'éviter l'embarras des éguilles.

On tire un grand avantage de cet Instrument , qui n'a point d'équivalent par rapport à la durée du mouvement qu'il nous indique, ni par rapport à la force du choc absoluë & relative, aussi bien qu'à l'angle d'incidence qu'il détermine pour tous les cas possibles.

Je donnerai dans le Volume suivant le moyen de diviser l'alidade  $AC$ , eu égard à la résistance du plein , aussi bien que le rapport des éguilles entr'elles ; ce qui sera d'une grande facilité ; & dans ces cas l'Instrument n'en auroit encore aucun d'équivalent.

L'Auteur a eu l'honneur de présenter lui-même cet Instrument à Messieurs de l'Académie Royale des Sciences , qui lui ont donné leur approbation, & il leur en a démontré les usages & les avantages.

Fig. 92.

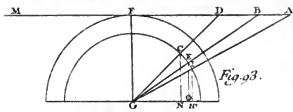


Fig. 93.

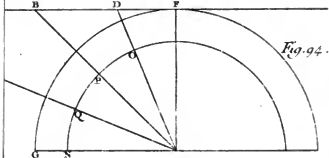


Fig. 94.

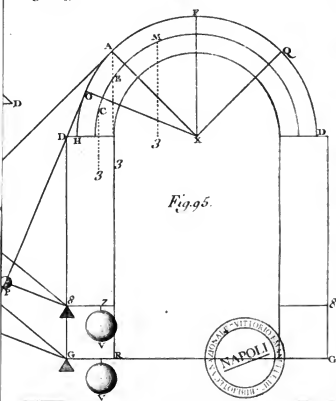
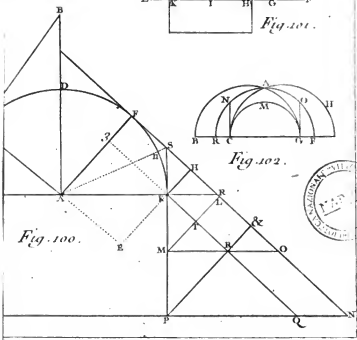
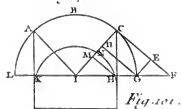
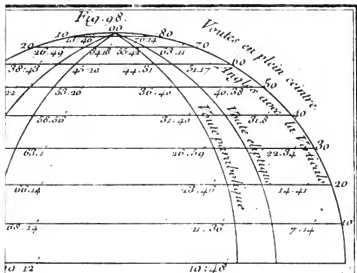


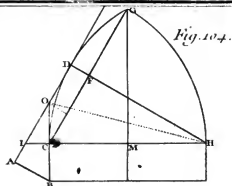
Fig. 95.



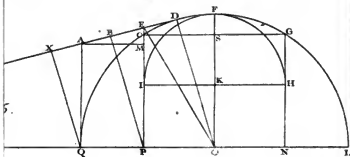




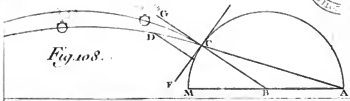
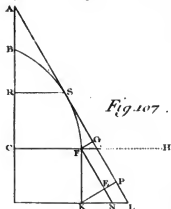
3.



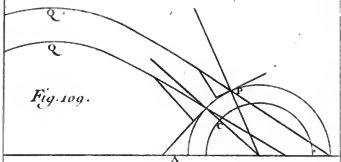
5.



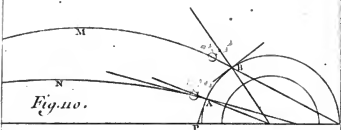
106.



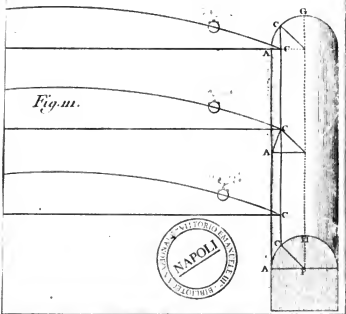




*Fig. 109.*



*Fig. 110.*

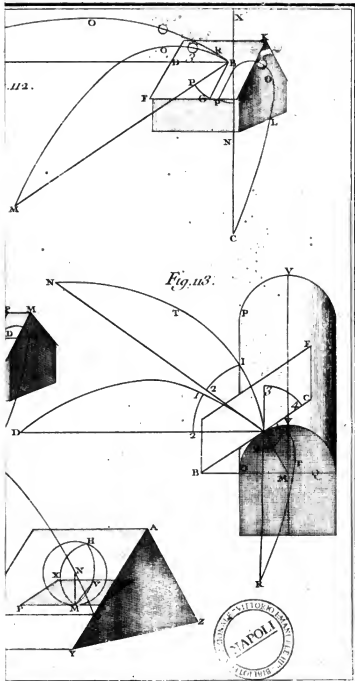


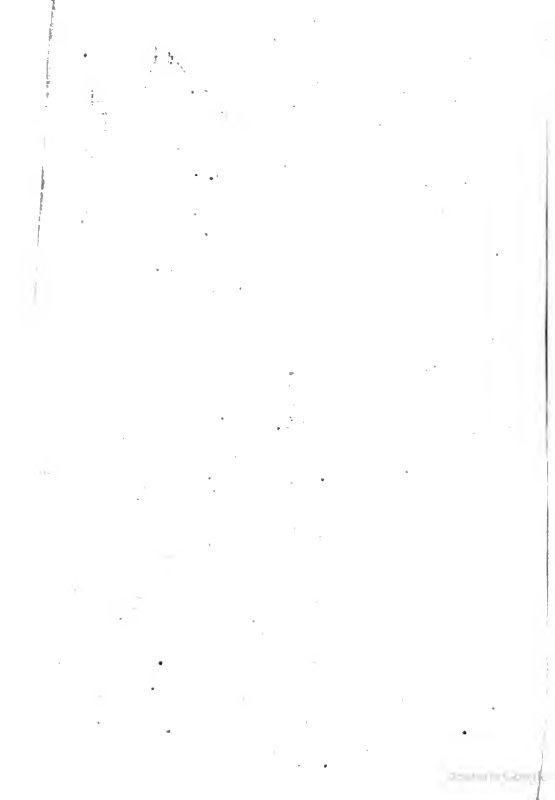
*Fig. 111.*











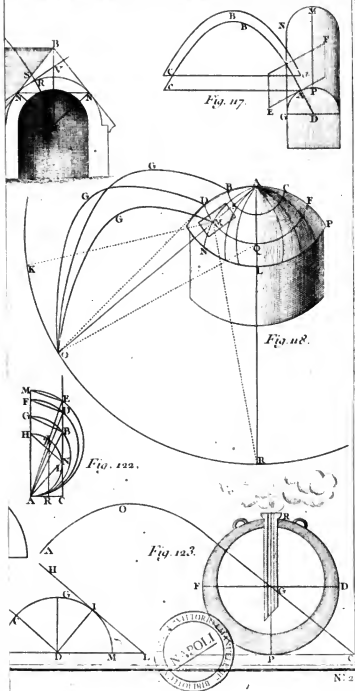




Fig. 124.

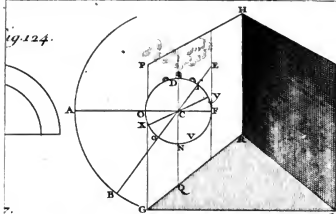


Fig. 125.

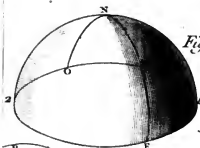


Fig. 126.

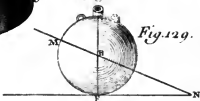
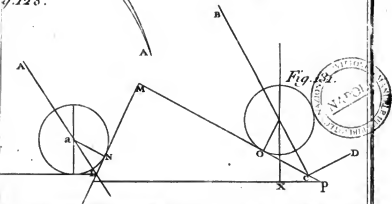


Fig. 129.

Fig. 128.





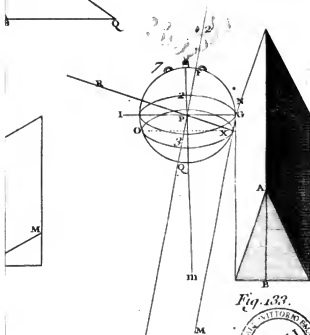
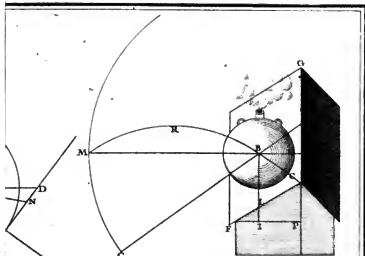






Fig. 136.

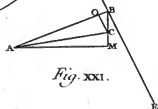
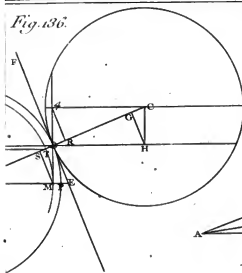


Fig. XXI.

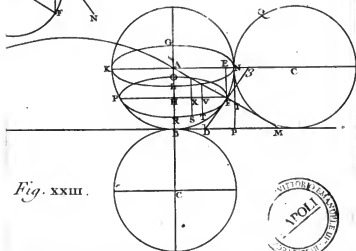
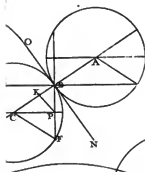
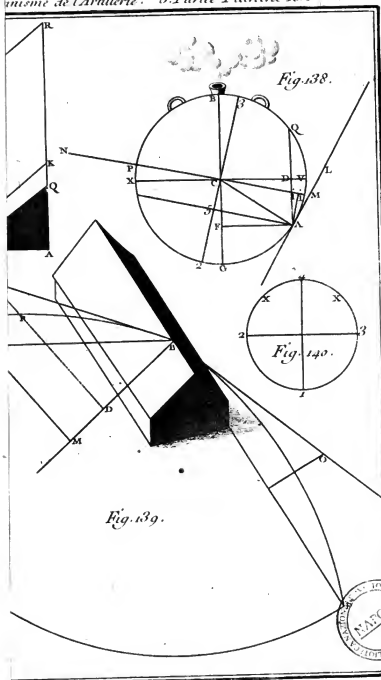


Fig. XXIII.









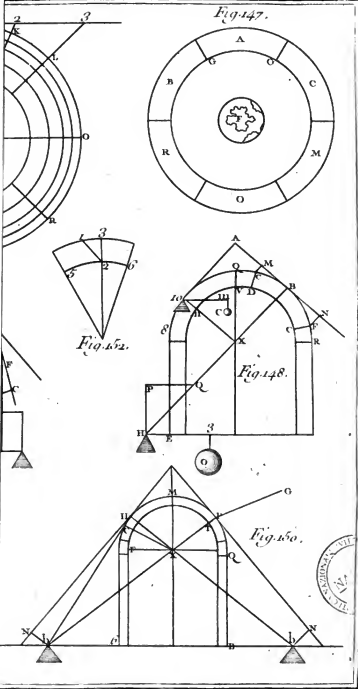




Fig. 153.

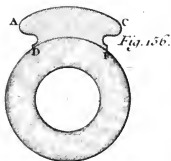
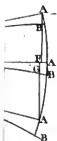
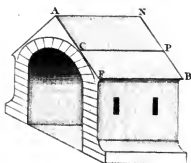


Fig. 155.

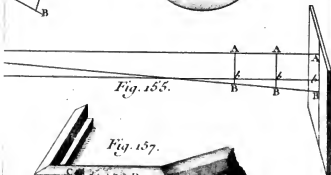


Fig. 157.

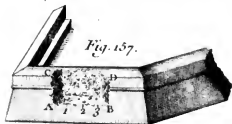


Fig. 158.

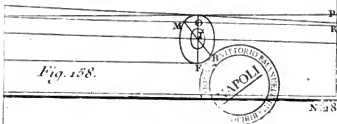






Fig. 159.

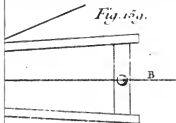


Fig. 160.

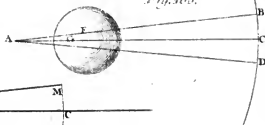


Fig. 162.

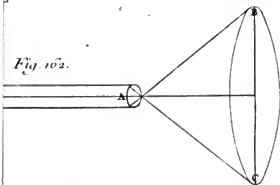
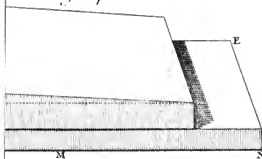


Fig. 164.





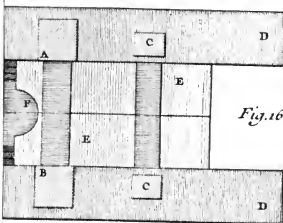


Fig. 165.

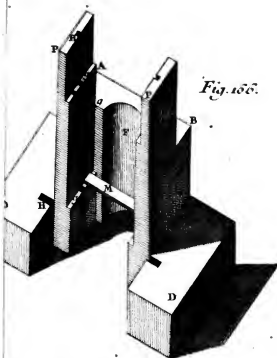
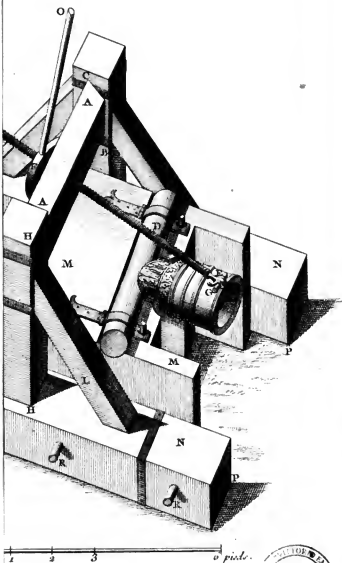


Fig. 166.





Fig. 167.





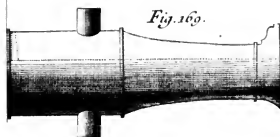


Fig. 169.

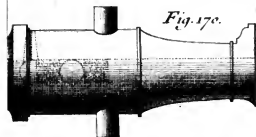


Fig. 170.

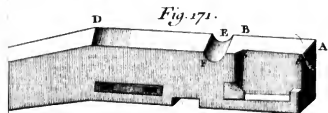
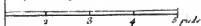


Fig. 171.

Boîte pour les affûts de Canons







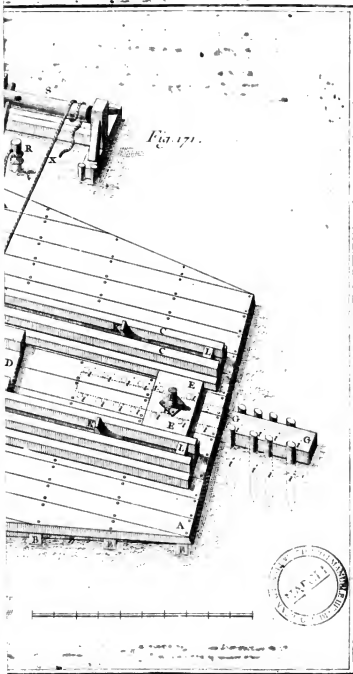




Fig. 175.

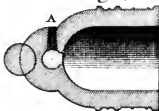


Fig. 176.

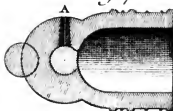
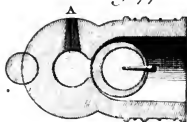
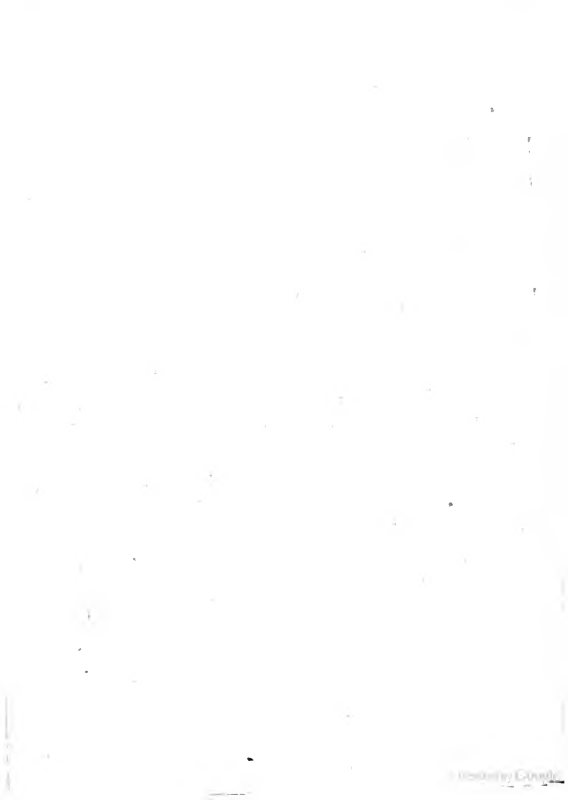


Fig. 177.





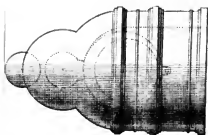


Fig. 178.

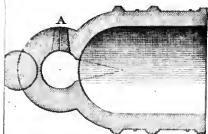


Fig. 179.

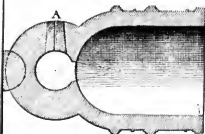


Fig. 180.





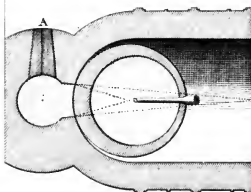


Fig. 181.

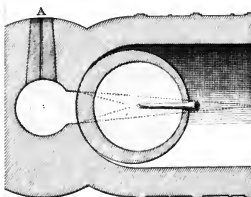


Fig. 182.

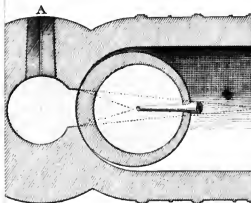
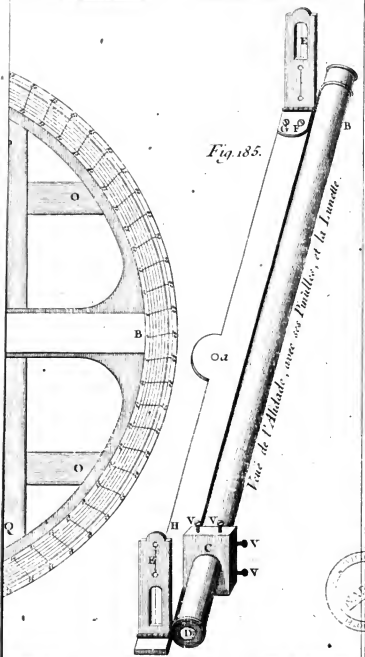


Fig. 183.

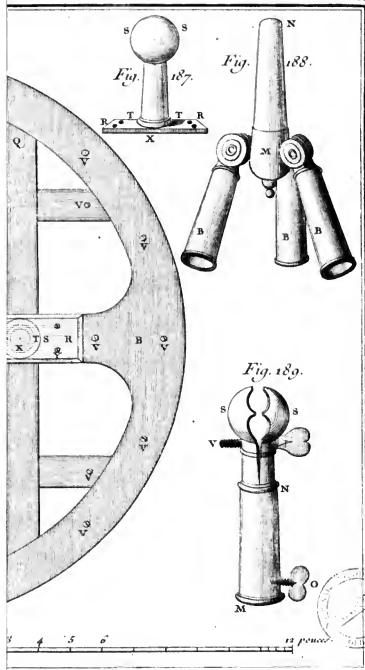




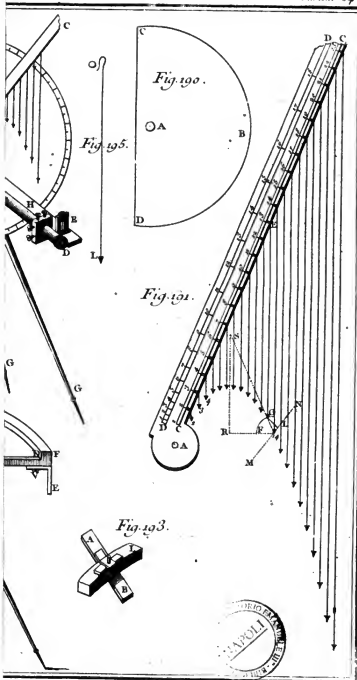












*Il se trouve chez M. Lemaire le Fils, à l'enseigne du nouveau Quartier Anglois, Quay de l'Horloge du Palais, à Paris. Il l'a exécuté avec une exactitude & une propreté qui lui ont mérité des éloges de l'Académie Royale des Sciences.*

Comme la longueur de l'alidade AC (*Fig. 191.*), surpasse d'environ 7 pouces, celle du rayon du demi cercle, les paraboles des projections ne seront pas toutes entières dans le demi cercle : ce qui obligeroit à faire le rayon du demi cercle de 7 pouces de plus qu'il ne l'est afin que les paraboles soient entièrement dans le plan du carton, ou bien d'ajouter un carton au demi cercle derrière l'alidade (ce qui supplée au demi cercle) pour ne pas rendre l'Instrument trop difficile à manier : je conseillerois néanmoins de faire le rayon du demi cercle de l'alidade AC (*Fig. 191.*), c'est-à-dire de 16 pouces  $\frac{1}{2}$  environ : dans ce cas l'alidade AC (*Fig. 191.*) resteroit la même ; & tout le reste devoit être augmenté à proportion. Le rayon cependant de 9 pouces & demi, comme nous avons dit, suffit pour la pratique : car les paraboles des projections sur des buts situés au niveau, & au-dessus du niveau de la batterie, sont toutes entières dans le plan du carton ; & les projections qui peuvent arriver dans la pratique sur des buts situés au-dessous du niveau de la batterie, y sont aussi entiers dans le plan du carton : il ne reste dehors de ces paraboles, que la continuation de la parabole à l'infini, en supposant les hauteurs de la batterie au-dessus des buts toujours plus grandes à l'infini, ainsi que nous l'avons dit : mais eu égard aux hauteurs ordinaires d'où l'on peut avoir occasion de tirer, la plupart des paraboles se trouvent dans le plan du carton : ce que la révolution de l'alidade des éguilles à l'entour de son centre sur l'Instrument, fera mieux comprendre sans autre explication.

**F I N.**

Cccüj



# T A B L E

DES SECTIONS, CHAPITRES  
& des principaux fujets contenus dans cet Ouvrage.

**P**RE'FACE *sur les Mécaniques en général*, "page j  
*Plan de l'Ouvrage*, ix

---

## PREMIERE PARTIE, SUR LE MECANISME DE LA POUDRE.

*Dans laquelle on examine la force de la Poudre, son effet, son action, son inflammation, d'où l'on tire des conséquences pour la grosseur, la figure, la dose de la Poudre, pour la charge proportionnelle au poids des mobiles, pour la figure, l'épaisseur & la chambre de toutes les bouches à Feu.*

---

## SECTION PREMIERE,

*De la force de la Poudre en elle-même, lorsqu'elle est enflammé en plein air,* I  
**DÉM.** *L'on demande seulement qu'il soit accordé que la Poudre prenne Feu, dès que le Feu la touche,* 5  
*Comparaison des grains de Poudre allumés à des bâlons,*



## T A B L E.

<i>qui seroient enflés subitement pour confirmer ce que l'on vient d'établir ;</i>	9
<i>Vitesse d'inflammation des différentes trainées de Poudre,</i>	19
<i>La différente quantité de Poudre qui s'allume dans le premier instant , apporte une grande variation dans les quantités qui s'allument dans les instans suivans.</i>	21

---

## SECTION SECONDE,

<i>Sur la force de la Poudre enflammée , par rapport à l'espace qui la contient.</i>	24
<i>Efforts de la Poudre enflammée , à mesure qu'elle est renfermée dans des espaces différens.</i>	32
<i>Réflexions diverses sur le motif qui a fait si souvent varier les dimensions de nos pièces , sur la manière de les déterminer , sur leurs épreuves , &amp; sur divers autres sujets.</i>	38

---

## SECTION TROISIÈME,

<i>Sur la force de la Poudre enflammée , à mesure que les surfaces environnantes s'opposent ou aident différemment à la dilatation de sa flâme &amp; à la vitesse de son inflammation.</i>	51
<i>Variations que l'emplacement de la lumière peut apporter dans les inflammations ; &amp; on fait quelques réflexions sur les charges diverses qu'on considère comme des trainées , ce qu'on confirme par les expériences.</i>	58
<i>Formules qui expriment la force de la Poudre enflammée , à mesure qu'elle est enflammée dans la chambre , ou dans la</i>	

# T A B L E.

volée, & qu'elle accompagne le mobile le long de la volée par des efforts redoublés lorsque les chambres sont remplies de Poudre : L'on donne aussi la formule qui exprime cette force, lorsque la Poudre est totalement enflammée dans la chambre, de sorte néanmoins qu'elle n'en soit pas remplie, & que le reste en demeure vuide. 67

On va faire remarquer dans les épreuves suivantes les efforts des différentes quantités de Poudre dans les pièces, & la vitesse qu'elles ont donnée aux boulets & aux bombes. 82

Expériences de Monsieur Belidor Professeur de l'Artillerie, citées dans son Bombardier François, faites à l'Ecole de la Fère avec un Mortier de 12 pouces, dont la chambre étoit un cône tronqué & renversé selon les proportions suivantes. 91

Autres Epreuves de Monsieur Belidor faites à l'Ecole de la Fère, citées dans son Bombardier François avec un Mortier de 12 pièces de calibre à chambre poire, capable de contenir environ cinq livres de Poudre. 96

Troisième Epreuve de Monsieur Belidor, citée dans son Bombardier François, faite à l'Ecole de la Fère avec un Mortier de douze pouces à chambre cylindrique, capable de contenir six livres de Poudre, chargée d'une livre de Poudre, d'un bouchon, & de la terre doucement refoulée par dessus, a porté sous l'élévation de quinze degrés à la distance de soixante-deux toises, & eût donné pour sa plus grande amplitude, selon Monsieur Belidor, cent vingt-quatre toises. 97

Quatrième Epreuve de Monsieur Belidor, citée dans son Bombardier François faite à l'Ecole de la Fère, avec un Mortier de huit pouces de calibre à chambre cylindrique, capable de contenir cinq quarterons de Poudre pour sa plus forte charge, n'y restant de place que pour le bouchon de fourrage par

## T A B L E.

*par dessus , le reste de la chambre rempli de terre , pressé tout doucement avec la demoiselle , a donné sous l'élevation de quinze degrés cinquante toises & demi pour sa portée , & auroit donné pour sa plus grande amplitude , selon Morsicur Belidor , cent une toises , & pour toutes les autres charges selon la Table suivante.*

100

## SECTION QUATRIÈME,

*Dans laquelle on tire de la Théorie précédente , des conséquences sur la force de la Poudre dans les Fourneaux des Mines.*

101

*Ligne équilibrante pour chaque charge qu'on doit considérer dans les Mines.*

103

*La Figure des entonnoirs d'une Mine dépend de la résistance du terrain homogène , ou éthérogène dans toutes les directions d'un Fourneau.*

104

*Formule  $l' \times \frac{1}{4} l$ , qui exprime les forces totales d'un Fourneau d'une Mine.*

107

*Comment les rayons des entonnoirs peuvent excéder leurs lignes de moindre résistance ; & pourquoi ils ne la peuvent excéder qu'à un certain point : Observations sur la charge des Fourneaux & sur l'élargissement des entonnoirs.*

114

*On tireroit un grand avantage de se servir des Machines de traits des Anciens pour inquiéter l'Ennemi.*

119

S E C O N D E P A R T I E ,  
S U R L E S P R O J E C T I O N S .

*Dans laquelle on examine la nature du Mouvement, la Courbe des Projections des Mobiles par une Méthode nouvelle, où l'on donne le moyen de faire de nouvelles Tables pour les jets sur des objets, tant au niveau de la Batterie, qu'au dessus ou au dessous de son niveau, par les Projections élevées, horizontales ou abaissées, selon l'Hypothèse de Galilée dans le vuide, & selon une nouvelle Hypothèse différente de celle de Galilée dans le plein, avec un instrument nouveau, & véritablement universel pour ajuster les tirs de toutes sortes d'Armes à Feu.*

121

S E C T I O N P R E M I E R E ,

*De l'Hypothèse de Galilée sur les Projections, en supposant le mouvement d'impulsion égal perpétuel, & sans affoiblissement.*

123.

**CHAP. I.** Des portées horizontales en tirant sur des objets qui sont au niveau des Batteries. la même.

*Table des portées horizontales pour un Tir élevé sur un objet au niveau de la Batterie, selon l'hypothèse de Galilée, qui suppose le mouvement d'impulsion égal & perpétuel, laquelle sert au calcul des Tables universelles pour tous les cas des projections.*

133

*Usage des Tables pour les tirs élevés sur des objets au niveau de la batterie selon l'Hypothèse de Galilée.* la même.

*Table des Sinus, des Arcs doubles, de celui de l'élévation.*

# T A B L E.

<i>pour les portées horisontales.</i>	135
<b>CHAP. II.</b> <i>Des Projections sur des Objets au-dessus ou au-dessous du niveau de la Batterie en tirant de bas en haut, ou de haut en bas.</i>	136
<b>PROP. I.</b> <i>Trouver les degrés d'élévation, pour tirer sur un but, au-dessous du niveau de la Batterie, c'est-à-dire en tirant du haut en bas par une direction continuelle.</i>	137
<i>Récapitulation des dénominations des Lignes.</i>	138
<b>PROP. II.</b> <i>Trouver l'élévation qu'il faut donner à la pièce, pour atteindre un but situé au-dessus du niveau de la Batterie, c'est-à-dire de bas en haut.</i>	139
<b>CHAP. III.</b> <i>Des Projections par des Directions horisontales.</i>	140
<b>PROP. I.</b> <i>Trouver les portées des Projections par des Directions horisontales, en pointant la volée de niveau sur un but au-dessous du niveau de la Batterie.</i>	la même.
<b>LEMME.</b> <i>Les Portées des Directions horisontales sur des objets au-dessous du niveau de la Batterie, sont en raison composée du Sinus total, &amp; de la tangente des angles d'abaissement.</i>	141
<b>CHAP. IV.</b> <i>Des Projections abaissées en tirant sur des objets au-dessous du niveau de la Batterie, en pointant la volée de haut en bas.</i>	145
<b>PROP. I.</b> <i>Connoissant la portée de la pièce sous une direction élevée RG, ou sous une direction abaissée RL, (Fig. 50.) connoître la portée de cette pièce par une direction donnée quelconque abaissée RM.</i>	148
<i>Tables universelles pour les Projections d'une même force sous toutes les élévations de degrés en degrés, depuis zero degrés à celle de 90 degrés, sur des objets situés en-dessus ou en-dessous du niveau de la Batterie, soit qu'on pointe avec la verticale ou avec l'horizontale.</i>	150
<i>Pour une amplitude de deux degrés d'élévation es = d.</i>	Ddd ij

## T A B L E.

*Pour une amplitude horizontale correspondante à la portée de l'élévation de trois degrés  $cs = D$ .*

*Pour une amplitude horizontale correspondante à la portée de l'élévation de quatre degrés, &c.* 152

CHAP. V. Explication des Tables & de leurs usages. la même.

CHAP. VI. Construction & usage d'un Instrument nouveau qu'on peut nommer à juste titre universel pour le jet des Bombes, & pour l'exécution de toutes sortes de puissances capables de jeter des mobiles, dans quelque situation que les buts soient par rapport à la Batterie. 162

PROBL. I. Trouver l'élévation qu'il faut donner au Mortier, pour jeter une Bombe sur un but situé au-dessus ou au-dessous du niveau de la Batterie à une distance déterminée, en se servant de cet Instrument universel. 174

PROBL. II. Trouver la portée horizontale d'une Pièce en pointant la volée horizontalement sur une plaine au-dessous du niveau de la Batterie. 175

PROBL. III. Trouver l'angle d'abaissement qu'il faut donner à la Pièce, pour tirer sur un but au-dessous du niveau de la Batterie. 176

CHAP. VII. Où l'on résout mécaniquement avec le compas, & scientifiquement par le calcul, par une méthode différente & nouvelle, tous les Problèmes qu'on vient de résoudre dans les Chapitres précédens par des Formules algébriques, & avec l'Instrument. 177

## SECTION SECONDE,

*Seconde Hypothèse sur les Projections, en supposant le mouvement d'impulsion affoibli par la résistance de l'air.* 192

CHAP. I. Sur la diminution de la vitesse d'impulsion, dans lequel on fait voir la nécessité qu'il y a d'avoir à la résistance

## T A B L E.

<i>de l'air dans nos Projections.</i>	192
CHAP. II. Où l'on donne un principe de pratique , pour déterminer la résistance de l'air au mouvement d'impulsion , & à celui de sa chute.	199
CHAP. III. De la Courbe qui renferme les Projections sur des Buts situés au niveau de la Batterie selon cette seconde Hypothèse.	204
CHAP. IV. De l'usage de la Courbe que nous venons de décrire pour le jet des Bombes sur des Buts qui sont au niveau des Batteries.	213
CHAP. V. Où l'on donne la construction de la Courbe qui renferme les Projections sur des Buts situés dans des niveaux au-dessus ou au-dessous de celui de la Batterie.	215
CHAP. VI. De l'usage des Courbes qu'on vient de décrire pour les jets des Bombes sur des Buts qui sont situés au-dessus ou au-dessous du niveau de la Batterie.	219
CHAP. VII. Où l'on donne des principes , & où l'on fait des réflexions qui peuvent acheminer à la perfection du système sur la résistance de l'air au mouvement des mobiles.	225

## TROISIEME PARTIE, SUR LES PERCUSSIONS.

Dans laquelle on examine la force des Percussions sur les Voutes , l'équilibre de leurs Voutsoirs & Piedroits pour la forme la plus avantageuse des Magasins à Poudre , avec la mécanique du Pointement.

235

SECTION PREMIERE.

*Des différentes poussées des Voutes, selon les différentes Courbes de leurs constructions.* 235

CHAP. I. De la poussée des Voutes en plein Ceintre. la même.

PROP. I. La force de la partie de la Voute entre les reins & son imposte, est à la force de son autre partie, entre la clef & les reins qui la pressent par son propre poids pour l'écartier, comme le Sinus total est au Sinus de l'angle au centre, ou concourent les joints des des Voussoirs entre les reins & la clef. 235

PROP. II. Plus l'angle du Voussoir entre la clef & les reins sera aigu, & plus la force du Voussoir supérieur, qui presse l'inférieur, sera grande contre l'inférieur; & plus la résistance que l'inférieur doit faire pour le repousser doit être grande. 236

PROP. III. Les efforts des poussées des Voussoirs infinis qui composent une Voute en plein ceintre, & qui sont en équilibre les uns avec les autres, sont dans la raison des différences des tangentes infinies des arcs compris entre le joint du Voussoir, & la verticale qui passe par le centre de l'arc de la Voute & par la clef. 237

PROP. IV. Si tous les Voussoirs égaux infinis qui composent la Voute, sont supposés sans Mortier, & parfaitement polis, & d'égale pesanteur, ils ne sont point en équilibre; & dès qu'ils seront en équilibre, le poids des arcs égaux augmentera à mesure qu'ils s'approchent de l'imposte, & diminuera à mesure qu'ils s'approchent de la clef. 238

PROP. V. La force absolue des Voussoirs, en descendant de la clef vers l'imposte, va en diminuant, & en remontant de l'imposte vers la clef va en augmentant dans la même raison. 239

PROP. VI. L'on ne sçauroit donner trop de pesanteur aux Voussoirs inférieurs, & il faut les diminuer à mesure qu'ils s'élèvent. la même.

PROP VII. Plus la Voute est épaisse, & plus la base des piédroits en doit être large; & plus les piédroits sont hauts, & plus leurs bases doivent être larges. 242



# T A B L E.

CHAP. II. De la pousse des Voutes de differentes Courbes , par la comparaison de leurs Léviérs. 244

PROP. I. L'angle au centre d'un arc de Voute est égal à celui de la verticale avec la tangente. la même.

PROP. II. Maniere de trouver l'angle des tangentes , avec la verticale , ou avec l'horizontale , pour tous les arcs des Voussiors de la Voute élliptique correspondans aux arcs de la sphérique , dont le diamètre seroit égal au grand axe de l'élliptique. 245

Tables des côtés des Triangles formés par les Tangentes , les Verticales & les Ordonnées de 10 en 10 degrés de la Voute élliptique , pour la connoissance des Tangentes , avec l'horizontale ou la verticale. 246

PROP. III. Maniere de trouver les Angles des tangentes avec la verticale ou l'horizontale , pour les arcs des Voussiors d'une Voute parabolique , correspondans aux arcs des Voussiors d'une Voute en plein ceintre , dont le diamètre est égal à l'axe de la parabolique. 247

Tables des côtés des Triangles formés par les Tangentes , les verticales , les ordonnées de 10 en 10 degrés de la Voute parabolique , pour la connoissance des angles des Tangentes avec l'horizontale & la verticale. 248

PROP. IV. Les Léviérs des arcs des Voutes en plein ceintre depuis la clef vers l'imposte , sont entr'eux dans la raison des Sinus versés de leurs arcs de complémens. 249

PROP. V. Les Léviérs semblables des arcs des Voutes en plein ceintre surbaissés , & en tiers point , élevés sur des piédroits , sont entr'eux en raison des hauteurs de leurs piédroits , en faisant abstraction de celle de leurs Voussiors. 250

PROP. VI. La raison des Léviérs des Voussiors infinis des Voutes dont les diamètres sont différens , & qui sont élevés sur des piédroits différens , est composée des diamètres des cercles des rapports des tangentes de la moitié du complément aux Sinus versés des arcs de complément des Voussiors & de la hauteur des piédroits , ou bien de l'inverse des Sécantes des arcs des Voussiors ( à la place des rapports des tangentes du demi complément aux Sinus versés de leurs complémens ) , ou bien du Sinus même versé de leurs complémens. 252

PROP. VII. Trouver les Léviérs effectifs de tous les différens Voussiors des Voutes d'une courbe circulaire , & de différente espèce. 253

PROP. VIII. Trouver les Léviérs effectifs des arcs des reins des

# T A B L E.

<i>Toutes paraboliques &amp; elliptiques , dont le petit axe est égal à celui d'une Voute en plein ceintre , aussi bien que les hauteurs sous clef.</i>	256
<i>Poussées des Voutes de différentes Courbes de 31 pieds d'hauteur sous clef, &amp; de 36 pieds entre leurs impostes.</i>	258

## SECTION SECONDE,

<i>Des Percussions des Bombes tirées sur toutes sortes d'élévations d'un quart de cercle sur les Voutes en plein ceintre.</i>	259
<b>CHAP. I.</b> <i>De la force absolue du choc des Bombes , en supposant qu'elles frappent toujours par leur centre de gravité , en prenant la Bombe pour un seul point.</i>	la même.
<b>CHAP. II.</b> <i>Sur la force relative des percussions des Bombes par rapport à l'angle d'incidence , sur des Voutes qui ne sont pas couvertes d'un massif de Maçonnerie.</i>	264
<b>PROP. I.</b> <i>La force absolue de la percussion d'un corps sous une même élévation , sur une Voute dont l'estrados est circulaire , est à la force respective comme le Sinus total de complément de la différence qu'il y a entre l'arc du point où se fait la percussion &amp; l'arc de l'élévation du Mortier.</i>	la même.
<b>PROP. II.</b> <i>Si un corps frappe sur différens points d'une Voute , il ne la frappera jamais avec la force absolue qu'il a sous cette élévation , que lorsque l'arc compris entre le point de la percussion &amp; l'imposte , sera égal à l'arc de l'angle de sa direction.</i>	265
<b>PROP. III.</b> <i>Les percussions des corps sous une même élévation , sur tous les points infinis de l'estrados d'une Voute , sont entr'elles dans la raison des Sinus des angles de complément , de la différence de l'arc de l'angle de la direction , à l'arc du point de percussion sur la Voute.</i>	la même.
<b>PROP. IV.</b> <i>Les forces respectives des percussions d'un même mobile sous différentes élévations , sur tous les points infinis de l'estrados d'une Voute , sont entr'elles en raison du Sinus de leurs angles d'incidence.</i>	266
<b>PROP. V.</b> <i>Les forces respectives des percussions faites par toutes sortes de Bombes de différens poids , sous toutes sortes d'élévations ,</i>	&

# T A B L E.

& sur tous les points infinis de l'estrados d'une Voute, sont entr'elles en raison composée du poids de la Bombe, & du Sinus de l'angle d'incidence. la même.

**PROP. VI.** Toutes les percussions des Bombes sur un même alignement horizontal, pris sur l'estrados d'une Voute circulaire oblongue sous la même élévation de Mortier, & tirée d'un même point, sont approximativement égales. 267

**PROP. VII.** Toutes les percussions d'une Bombe tirée d'un même point sous une même élévation, faites sur une même ligne horizontale de l'estrados d'une Voute circulaire oblongue, sont aux percussions de la même Bombe tirée du même point sous la même précédente élévation; sur une autre ligne horizontale de l'estrados de la même Voute, plus proche ou plus éloignée de l'imposte, dans la raison des Sinus de complément des différences des deux arcs de la percussion, & de celui de l'élévation de la Bombe. 268

**PROP. VIII.** Les percussions des Bombes de différens poids, sous différentes élévations, tirées d'un même point, sur un même alignement horizontal de l'estrados d'une Voute en plein ceintre, sont entr'elles en raison composée des Sinus de complément des différences des arcs d'élévation à celui de la percussion, & du poids des Bombes. la même.

**PROP. IX.** Toutes les percussions des Bombes de différens poids sous différentes élévations, par tous les alignemens horizontaux d'une Voute en plein ceintre, & du même point de Batterie, sont entr'elles en raison composée du poids de la Bombe, & des Sinus de complément des différences des arcs d'élévation aux arcs de percussion. 269

**PROP. X.** Si l'on tire une Bombe de plusieurs points de différente Batterie, sous une même élévation, sur un même point d'un plan incliné, les percussions en seront inégales. 270

**PROP. XI.** Si l'on tire une Bombe sous une même élévation, par différens points de Batterie pris à l'entour d'un même point pris sur l'estrados d'une Voute oblongue, les angles d'incidence en seront inégaux. 273

**PROP. XII.** La force d'une percussion sur un Plan incliné par une projection parallèle à une horizontale, est dans la raison du Sinus de l'arc de l'élévation. 275

**PROP. XIII.** L'on ne peut tirer une Bombe perpendiculaire sur aucun point d'un Plan incliné, de quel point de Batterie qu'on la tire, & sous quelque élévation que ce soit qu'on la tire, que par une

Ecc

# T A B L E.

projection qui soit dans un alignement perpendiculaire à une ligne horizontale du Plan incliné, & sous un angle égal au complément de l'inclinaison du Plan avec l'horizontale. la même.

**PROP. XIV.** L'on ne peut tirer une Bombe de quelque élévation, & de quel point de Batterie qu'on la tire perpendiculairement sur l'estrados d'une Voute à berceau ou oblongue, que d'un point de Batterie pris dans l'alignement du Plan d'un cercle vertical de la Voute sur lequel se fait la percussio, & que sous une élévation égale à l'arc de la percussio. 276

**PROP. XV.** Les percussions des Bombes tirées d'un même point, sous une même élévation sur tous les points infinis d'un cercle horizontal d'une Voute sphérique, sont toutes différentes entr'elles, & il n'y en a qu'une à sçavoir celle dont le Plan de projection passe par le centre de la Voute qui puisse être absolue. 278

**PROP. XVI.** De quelque point de Batterie qu'on tire une Bombe, sous quelque élévation qu'on la tire, la Bombe ne peut frapper une Voute sphérique avec sa force absolue que dans un seul point. 279

**CHAP. III.** Des percussions des Bombes sur les Voutes, dont l'estrados est couvert d'un massif de Maçonnerie. 280

**CHAP. IV.** Sur la force absolue & relative des percussions d'une Bombe tirée sur un Plan incliné par toutes sortes d'élévations, d'une même point de Batterie avec différentes charges. 287

Table des Forces absolues du choc d'une Bombe qu'on tireroit sous toutes les élévations du quart de Cercle en-dessus ou en-dessous de celle de 45 degrés, en augmentant les charges de Poudre, & en la tirant toujours du même endroit sur un même but. 290

Table des angles d'incidence d'une Bombe qu'on jetteroît sous les élévations diverses du quart de cercle de 10 en 10 degrés, sur les Voutsoirs d'un demi-cercle vertical de la Voute de 10 en 10 degrés, en supposant que le Plan de ce demi-cercle vertical de la Voute soit dans le Plan de la projection. 291

Table des forces des percussions des Bombes tirées sous toutes les élévations de 10 en 10 degrés, sur les arcs ou Voutsoirs d'un demi-cercle vertical de la Voute de 10 en 10 degrés, en supposant que le demi-cercle est dans le Plan de la projection, & qu'on tire d'un même point.

# T A B L E.

de Batterie sur un même but , en augmentant les charges de Poudre à mesure qu'on élève la pièce en-dessus ou en-dessous de la direction de 45 degrés. 292

CHAP. V. De la Mécanique des percussions des Bombes , dans lequel on examine l'effort d'un Plan contre la force du mouvement d'une Bombe , & les différens points des percussions sur la surface des Bombes contre les Plans. 296

PROP. I. Si une Bombe frappe un Plan horisontal sous toutes sortes d'élévations , & de toutes sortes de points de Batterie , elle le frappera toujours au même point de la direction de sa gravité. la même.

PROP. II. Si une Bombe frappe d'un même point de Batterie , sur le même point d'une ligne inclinée , qui soit dans le Plan de sa projection , sous toutes les élévations possibles , elle le frappera toujours par le même point de sa surface. 297

PROP. III. Trouver le point de percussio n d'une Bombe tirée sur un Plan incliné , d'un point de Batterie oblique à l'horizontale du Plan. 298

Table des Angles d'incidence des Bombes tirées sous les élévations de 10 en 10 degrés , sur les arcs d'un cercle horisontal de 10 en 10 degrés , éloigné de l'imposte d'une Voute Sphérique de 10 & de 30 degrés. 312

CHAP. VI. Sur la composition de la force absolue du choc d'une Bombe , en ayant égard à son point de percussio n. 315

CHAP. VII. De la Mécanique des Percussions des Bombes , sur les Plans & les Voutes.

Dans lequel on examine la Mécanique de la démolition d'une Voute par l'effort de la Bombe , & la résistance des Plans & des Voutes contre le choc des Bombes. 325

CHAP. VIII. Dans lequel on examine la Courbe & la Figure la plus convenable contre le choc des Bombes , pour les Magasins à Poudre. 338

# T A B L E.

## SECTION TROISIÈME,

<i>Sur la Mécanique du Pointement.</i>	340
CHAP. I. Du But en Blanc, pour quel effet on s'en sert, de l'usage auquel on doit destiner les Pièces selon les occasions, & la manière de s'en servir, tant du côté des assiégés, que du côté des assiégeans.	la même.
CHAP. II. Des dérangemens qui empêchent aux Mobiles de suivre le Pointement des Pièces, & des moyens d'y remédier.	363
Explication de l'affus des Mortiers, Figures 165, 166 & 167.	372
Explication de la Figure 166.	373
Explication de la Figure 167.	la même.
Explication de la Planche 17. Part. III.	374
Explication des figures des Canons 169 & 170.	375
Dimensions des Canons des Places.	la même.
Dimensions des Pièces de Campagne.	376
Explication de la Planche 18. Part. III.	la même.
Explication de la Planche 19. III. Part.	378
Explication de la Planche 20. III. Part.	379
Explication de la Planche 21. III. Part.	la même.
Explication de l'Instrument universel pour le jet des Bombes, & des Figures qui y sont relatives, Planches 22. 23. & 24. III. Partie.	380

Fin de la Table.



609608

## P R I V I L E G E D U R O Y .

**L**OUIS, par la grace de Dieu, Roy de France & de Navarre : A nos Amés & Fauxs Conseillers les Gens tenant nos Cours de Parlement, Maîtres des Requêtes ordinaires de notre Hôtel, Grand Conseil, Prévôt de Paris, Baillifs, Sénéchaux, leurs Lieutenans Civils & autres nos Justiciers qu'il appartiendra : SALUT, Notre cher & bien amé le Sieur DULACQ, Capitaine d'Artillerie au Service de notre très cher frere le Roi de Sardaigne, Nous ayant fait remontrer qu'il souhaiteroit faire imprimer & donner au Public un Ouvrage qui a pour titre : *Théorie Nouvelle sur le Mécanisme de l'Artillerie*, par ledit Sieur DULACQ, s'il nous plaisoit lui accorder nos Lettres de Privilege sur ce nécessaires; offrant pour cet effet de le faire imprimer en bon papier & beaux caractères, suivant la feuille imprimée & attachée pour modèle sous le contre-scel des Présentes. A CES CAUSES, voulant traiter favorablement ledit Sieur Exposant, & reconnoître son zele à procurer au Public les instructions, l'avantage & l'utilité nécessaires dudit Ouvrage pour le service de l'Artillerie; Nous lui avons permis & permettons par ces Présentes de faire imprimer ledit Ouvrage ci-dessus spécifié, en un ou plusieurs volumes, conjointement ou séparément, & autant de fois que bon lui semblera, & de le faire vendre & debiter par tout notre Royaume pendant le tems de neuf années consecutives, à compter du jour de la date desdites présentes: Faisons défenses à toutes sortes de personnes de quelque qualité & condition qu'elles soient d'en introduire d'impression étrangere dans aucun lieu de notre obéissance; comme aussi à tous Libraires Imprimeurs & autres d'imprimer ou faire imprimer, vendre, faire vendre, debiter ni contrefaire ledit Ouvrage ci-dessus exposé en tout ni en partie, ni d'en faire aucuns extraits sous quelque prétexte que ce soit d'augmentation, correction, changement de titre ou autrement, sans la permission expresse & par écrit dudit Sieur Exposant ou de ceux qui auront droit de lui, à peine de confiscation des exemplaires contrefaits, de trois mille livres d'amende contre chacun des contrevenans, dont un tiers à nous, un tiers à l'Hôtel Dieu de Paris, l'autre tiers audit Sieur Exposant, & de tous dépens, dommages & intérêts; A la charge que ces Présentes seront enregistrées tout au long sur le Registre de la Communauté des Libraires & Imprimeurs de Paris dans trois mois de la date d'icelles; Que l'impression de cet Ouvrage sera faite dans notre Royaume & non ailleurs, & que l'Impetrant se conformera en tout aux Reglemens de la Librairie, & notamment à celui du dix Avril 1725. & qu'avant que de l'exposer en vente, le Manuscrit ou Imprimé qui auront servi de copie à l'impression dudit Ouvrage, sera remis dans le même état où l'Approbation y aura été donnée ès mains de notre très-cher & feal Chevalier le Sieur Daguesseau, Chancelier de France, Commandeur de nos Ordres; & qu'il en sera ensuite remis deux exemplaires de chacun dans notre Bibliotheque Publique, un dans celle de notre Château.

Ecc iij

du Louvre , & un dans celle de notre très-cher & feal Chevalier le Sieur Daguesseau, Chancelier de France , Commandeur de nos ordres ; le tout à peine de nullité des Présentes : Du contenu desquelles vous mandons & enjoignons de faire jour ledit Sieur Exposant, ou les ayans cause , pleinement & paisiblement , sans souffrir qu'il leur soit fait aucun trouble ou empêchement : Voulons que la copie desdites Présentes, qui sera imprimée tout au long au commencement ou à la fin dudit Ouvrage, soit tenue pour dûment signifiée , & qu'aux copies collationnées par l'un de nos amés & feaux Conseillers Secretaires, soit ajoutée comme à l'original : Commandons au premier notre Huissier ou Sergent de faire pour l'exécution d'icelles tous Actes requis & nécessaires, sans demander autre permission , & nonobstant Clameur de Haro, Chartre Normande & Lettres à ce contraires ; Car tel est notre plaisir. Donné à Versailles le troisieme jour du mois de Février, l'an de grace mil sept cens quarante un , & de notre regne le vingt-sixieme. Par le Roy en son Conseil.

SAINSON.

*Registré sur le Registre X. de la Chambre Royale & Syndicale des Libraires & Imprimeurs de Paris, N°. 448. fol. 449. conformément au Règlement de 1723. qui fait d'ense art. IV. a toutes personnes de quelque qualité qu'elles soient, autres que les Libraires & Imprimeurs, de vendre, débiter & faire afficher aucuns Livres pour les vendre en leurs noms, soit qu'ils s'en disent les Auteurs ou autrement, & a la charge de fournir à ladite Chambre Royale & Syndicale des Libraires & Imprimeurs de Paris, huit Exemplaires prescrits par l'article 108. du meme Règlement. A Paris le quatre Février mil sept cent quarante-un.*

S A U G R A I N, Syndic.



## LIVRES NOUVEAUX.

Qui se trouvent chez le même Libraire.

*Ouvrages de M. l'Abbé DEIDIER.*

**N**OUVEAU Cours de Mathématique très-utile pour élever les Commencans sans beaucoup de peine, à la connoissance de tout ce qu'il y a de plus profond dans les Mathématiques, contenant les Traitez suivans, qui se vendent séparément.

L'Arithmétique des Geomètres, ou Nouveaux Elémens de Mathématiques, contenant l'Arithmétique, l'Algèbre, l'Analyse, les Fractions decimales, les Logarithmes, &c. *in-quarto*.

La Science du Geometre, ou la Théorie & la Pratique de la Geométrie, où l'on trouve les Elémens d'Euclides, la Trigonométrie, la Planimétrie, la Longimétrie, le Nivellement, la Geodésie, le Toisé, la mesure des Solides & des Voutes, &c. *in-quarto*, avec 47 planches, 1740.

La Mesure des Surfaces & des Solides par les centres de gravité, & par l'Arithmétique des Infinis, *in quarto*, avec figures, 1740.

Le Calcul Différentiel & le Calcul Intégral expliqués & appliqués à la Géométrie, avec un Traité préliminaire de la résolution des Equations de tous les degrés, & de leurs constructions : des lieux Geométriques, & de la résolution des Problèmes déterminés & indéterminés, *in-quarto*, avec 16 planches, 1740.

La Mécanique générale pour servir d'Introduction aux Sciences Physico-Mathématiques, contenant la Mécanique Théorique & Pratique, la Statique, l'Hydrostatique, l'Aérométrie, l'Hydraulique, &c. *in-quarto*, avec 30 planches, 1741.

Traité complet de Perspective, contenant la Perspective vulgaire, la Perspective curieuse, l'Optique, la Dioptrique, & la Catoptrique, *in-quarto*, avec quantité de figures. *Sous presse*.

Le Parfait Ingenieur François, ou la Fortification régulière suivant les Méthodes de M. le Maréchal de Vauban, avec les Systèmes du Baron de Coehorn, du Chevalier de Ville, du Comte de Pagan, &c. & une nouvelle Méthode pour la fortification irrégulière : avec l'Attaque & la Dessenf des Places suivant M. de Vauban. *Nouvelle édition* considérablement augmentée, *in-quarto*, avec cinquante planches. *Sous presse*.

Lettres d'un Mathématicien à un Abbé, au sujet de la divisibilité de la Matière, *in-douze*, avec figures.

Dissertation sur l'estimation & la mesure des Forces Motrices des Corps. Par M. de Mairan Secrétaire perpétuel de l'Académie des Sciences, *in-douze*, 1741.

Nouvelle réfutation de l'Hypothèse des Forces Vives. Par M. l'Abbé Deidier. Pour servir de réponse à la Critique de Madame la Marquise D. C. sur la Dissertation précédente, *in-douze*, 1741.

Lettre de M. de Mairan. Secrétaire perpétuel de l'Académie des Sciences, à Madame la Marquise D. C. au sujet des Forces vives *in-douze* 1741.

*Ouvrages de M. DE BELIDOR.*

Nouveau Cours de Mathématique à l'usage de l'Artillerie & du Génie, *in-quarto*, avec 14 planches.

La Science des Ingenieurs dans la conduite des Travaux de Fortification, & d'Architecture civile, *in-quarto*, grand papier, avec 12 planches.

Le Bombardier François, ou Nouvelle Méthode pour jeter les Bombes avec précision, avec un Traité des Feux d'Artifice, *in-quarto*, avec figures.

Architecture Hydraulique, ou l'Art de conduire, d'élever, & de distribuer les eaux

pour tous les besoins de la vie , en deux volumes *in-quarto* ; grand papier , enrichis de cent grandes planches.

Tarif du Toisé , tant superficiel que solide , où l'on trouve les Calculs du Toisé tous faits sans mettre la main à la plume : avec le toisé des Batimens , suivant les US & Coutumes de Paris , & le toisé du Bout-avant. *Sous presse , in-octavo*.

Application de la Géométrie ordinaire & des Calculs différentiel & intégral à la résolution de plusieurs Problèmes. Par M. Robillard le fils , *in-quarto* , avec figures , *sous presse*.

Traité d'Analytique des Sections Coniques , des Fluxions & Fluentes , appliqué à différents sujets de Mathématiques. Par M. Muller. Nouvelle édition traduite de l'Anglois , & augmentée considérablement par l'Auteur même , *in-quarto* , avec figures. *Sous presse*.

Usages de l'Analyse de Descartes , pour découvrir sans le secours du Calcul différentiel , les propriétés ou affections principales des lignes Géométriques de tous les Ordres. Par M. l'Abbé de Gua , *in-douze* , avec figures , 1700.

Astronomie Physique , ou principes généraux de la Nature appliqués au Mécanisme Astronomique , & comparés aux principes de la Philosophie de M. Newton. Par M. de Gamaches de l'Académie des Sciences , *in-quarto* , avec beaucoup de figures , & orné de vignettes & de culs de lampe , 1740.

*Idem*. Nouveau Système sur le mouvement , pour répondre à la question proposée par l'Académie des Sciences en 1730. *in-douze* , avec figures.

Isaaci Newton Philosophiæ naturalis principia Mathematica , cum commentario perpetuo , en trois volumes *in-quarto* , avec figures , 1741. Genève.

Abregé de Géométrie à l'usage des Pages du Roi & des Officiers. Par M. le Blond Professeur des Mathématiques des Pages du Roi , *in-douze* , avec figures.

*Idem*. Nouveaux Elémens de Fortification , composés pour l'instruction des jeunes Officiers , *in-douze* , avec beaucoup de figures , 1740.

Oeuvres de Mathématique & de Physique de M. Mariotte de l'Académie des Sciences , en deux volumes *in-quarto* , avec quantité de figures. Nouvelle édition. La Haye , 1740.

De l'Attaque & de la Défense des Places. Par M. de Vauban , *in-quarto* , grand papier , avec de très belles planches. La Haye , 1737.

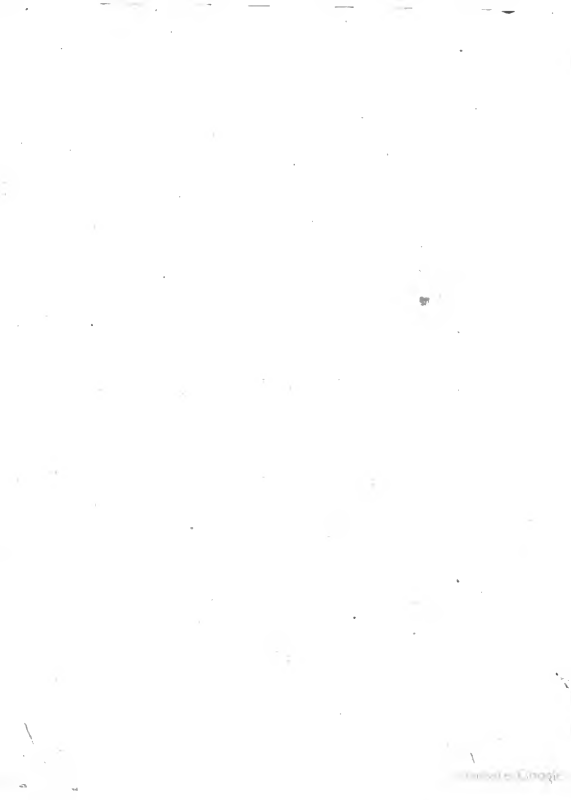
Memoires pour servir d'instruction dans la conduite des Sièges , & dans la défense des Places. Par M. le Maréchal de Vauban , grand *in-quarto* , avec figures. Leyde , 1740.

Sentimens d'un Homme de Guerre sur le système du Chevalier Folard , par rapport à la colonne & au mélange des différentes Armes , *in-quarto* , figures.

Nouvelle maniere de fortifier les Places sur un terrain sec ou humide. Par M. le Baron de Coehorn. Nouvelle édition , *in-octavo* , avec quantité de figures. La Haye , 1741.

Nouvelle méthode pour apprendre à dessiner sans Maître , où l'on trouve les Elémens du dessin , & les regles générales pour s'y perfectionner. Le tout accompagné de quantité d'exemples & de figures Académiques dessinées d'après Nature , *in-quarto* , grand papier , avec cent vingt planches , 1740.

Le grand Théâtre de la Guerre des Pays-Bas. — Recueil des Cartes & Plans des Villes , Batailles , Sièges , &c. avec une Carte generale & maritime de tous les Pays-Bas. Le tout recueilli par Frick , grand *in-folio*.





25A





